

บทที่ 4



การประยุกต์เทคนิควิศวกรรมคุณค่าเพื่อลดต้นทุนการผลิต

เมื่อได้ศึกษาข้อมูลต่าง ๆ ของโรงงานตัวอย่างในบทที่ 3 มาแล้ว ในบทนี้ จะเป็นการหาแนวทางลดต้นทุนการผลิตโดยเทคนิควิศวกรรมคุณค่า

แผนงานของวิศวกรรมคุณค่าประกอบด้วยขั้นตอนต่าง ๆ 7 ขั้นตอนดังนี้

1. การเลือกโครงการหรือเป้าหมาย
2. การรวบรวมข้อมูล
3. การวิเคราะห์หน้าที่การทำงาน
4. การทำข้อเสนอในการแก้ไขปรับปรุงโดยความคิดสร้างสรรค์
5. การประเมินข้อเสนอในการแก้ไขปรับปรุง
6. การทดสอบและการพิสูจน์
7. การเสนอผลงานและติดตามผล

ขั้นตอนที่ 1

การเลือกเป้าหมายในการลดต้นทุนการผลิต

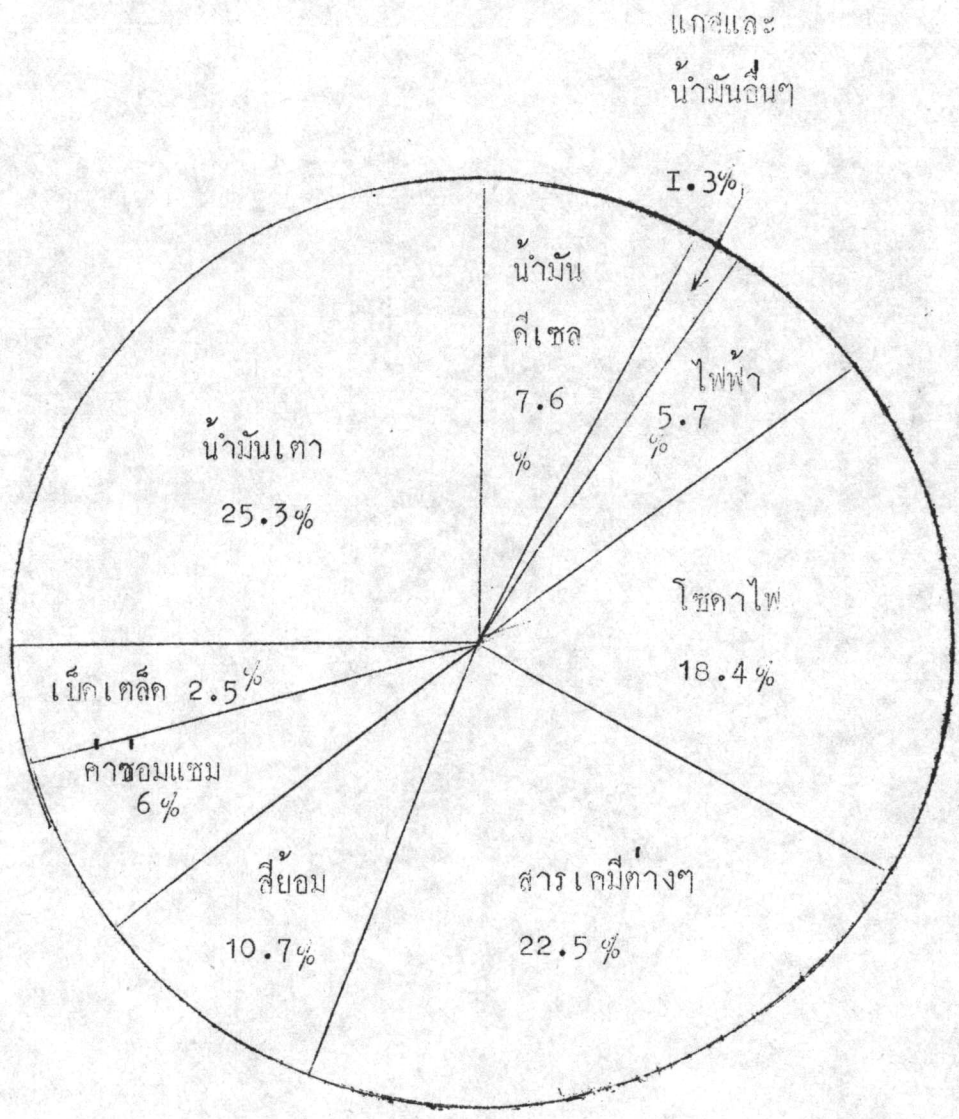
โรงงานตัวอย่างเป็นโรงงานรับจ้างพอกผ้าและย้อมผ้า การผลิตผ้าออกจำหน่ายเองมีน้อย ต้นทุนในการผลิตนอกจากค่าแรงแล้วที่เหลือเป็นค่าน้ำมันเชื้อเพลิง สารเคมี สีย้อมและอื่น ๆ ดังปรากฏในตารางที่ 3-2 และ 3-3 ของบทที่ 3 เมื่อนำมาเขียนเป็นกราฟวงกลมเทียบเป็นเปอร์เซ็นต์ได้ดังรูปที่ 4-1 โดยมีค่าใช้จ่ายสูงสุดสี่อันดับดังนี้

1. น้ำมันเตา	25.3 %	คิดเป็นเงิน	2,774,727	บาท/ปี
2. สารเคมีต่าง ๆ	22.5 %	"	2,408,959	"
3. โขดไฟ	18.4 %	"	2,016,816	"
4. สีย้อม	10.7 %	"	1,176,278	"

เมื่อพิจารณาจากต้นทุนการผลิตทางด้านวัสดุแล้วพบว่ามี 4 รายการที่ต้นทุนสูงกว่า 10% แต่อันดับ 2 คือสารเคมีต่าง ๆ นั้นมีอยู่หลายสปีชีส์และใช้อยู่เกือบทุกกระบวนการผลิตทำให้ยากต่อการพิจารณา ดังนั้นจึงได้เลือกเป้าหมายในการลดต้นทุนการผลิตเพียง 3 รายการเท่านั้นคือ

1. น้ำมันเตา
2. โขดไฟ
3. สีย้อม

รูปที่ 4-1 ปริมาณต้นทุนด้านวัสดุของปี 2522



ขั้นตอนที่ 2

การรวบรวมข้อมูล

โครงการน้ำมันเตา

แบบฟอร์มข้อมูล

โรงงานพอกซ่อมสิ่งทอตัวอย่าง
ผลิตภัณฑ์ น้ำมันเตา
โครงการ 1-6-23

เลขที่ 1

ปริมาณที่ต้องการ 1 ล้านลิตรต่อปี

ก. ลักษณะทั่วไป

1. น้ำมันเตาใช้เป็นเชื้อเพลิงของหม้อไอน้ำเพื่อผลิตไอน้ำไปใช้ในกระบวนการผลิตต่าง ๆ ของโรงงาน เป็นน้ำมันเตาเกรด เอ ของบริษัทเชลล์ประเทศไทยจำกัด

2. รายละเอียดคุณสมบัติน้ำมันเตาเกรด เอ

จุดวาบไฟ	สูงกว่า	154°ฟ.
จุดไหลเท	สูงกว่า	70°ฟ.
ปริมาณเถ้า	สูงสุด	0.15 % โดยน้ำหนัก
ความถ่วงจำเพาะ @ 60/60°ฟ.	สูงสุด	0.975
ความหนืดเรกวูด 1 @ 100°ฟ.	วินาที	500-600
ปริมาณกำมะถัน	สูงสุด	3.0 %
ปริมาณน้ำ	สูงสุด	0.5 % โดยน้ำหนัก
ค่าความร้อน	สูงสุด	39,550 บีทียูต่อลิตร

ข. การใช้งาน

ใช้กับเตาหม้อไอน้ำ หัวฉีดน้ำมันหม้อไอน้ำของโรงงานตัวอย่างเป็นแบบ

Air atomized ใช้ความหนืดของน้ำมันที่หัวฉีด 80-90 SSU.

ปริมาณการใช้เมื่อปี 2522 ประมาณ 1 ล้านลิตร ช่วงปลายปีต่อต้นปี 2523 มีงานท่ามาก คาดว่าปี 2523 ปริมาณการใช้น้ำมันจะเพิ่มขึ้นประมาณ 30%

ค. คำถามการจักซื้อ

โรงงานซื้อน้ำมันโดยตรงกับบริษัทเชลล์(ประเทศไทย)จำกัดโดยตรง เนื่องจากน้ำมันเป็นสินค้าที่ควบคุมมาตรฐาน ดังนั้นจึงไม่มีปัญหาคำณคุณภาพและการจักซื้อ ราคาลิตรละ 3.78 บาท

ได้ติดต่อบุคคลผู้ขายเพื่อขอคำแนะนำ ซึ่งผู้ขายได้แนะนำว่ามีน้ำมันเตาที่มีความหนักสูงกว่าเกรด เอ แต่มีราคาถูกกว่าและให้ค่าความร้อนสูงกว่า นำทดลองนำไปใช้

โครงการผลิตโซดาไฟ

แบบฟอร์มข้อมูล

โรงงานฟอกย้อมสิ่งทอตัวอย่าง
ผลิตภัณฑ์ โซดาไฟ
โครงการ 1-8-23

เลขที่ 2
ปริมาณที่ต้องการ 527,000 กิโลกรัมต่อปี

ก. ลักษณะทั่วไป

โซดาไฟเป็นค่างแก่ ลักษณะเป็นของเหลวใส ความถ่วงจำเพาะ 50 โบเม่ (เทียบจากตารางในภาคผนวก ข. สารละลายโซดาไฟเข้มข้น 50 โบเม่ 1 กิโลกรัม มีเนื้อโซดาไฟอยู่ 501 กรัมหรือประมาณ 50% โดยน้ำหนัก) ละลายน้ำได้ดี

ข. การใช้งาน

กระบวนการผลิตในโรงงานที่ใช้โซดาไฟมีอยู่ 3 แห่งคือ

1. กระบวนการเมอร์เซอไรส์ใช้โซดาไฟเข้มข้น 25 โบเม่ ปริมาณการใช้ทั้งหมด 68%
2. กระบวนการต้มผ้าใช้โซดาไฟเข้มข้น 3-5 โบเม่ ปริมาณการใช้ทั้งหมด 27%
3. กระบวนการย้อมสีใช้โซดาไฟเข้มข้น 25 โบเม่ ปริมาณการใช้ทั้งหมด 5%

โซดาไฟเข้มข้น 50 โบเม่ ถูกนำมาผสมน้ำเป็นครั้งแรกให้เหลือความเข้มข้น 25 โบเม่ เก็บไว้ใช้ในกระบวนการผลิต กระบวนการผลิตที่ต้องการโซดาไฟที่เจือจางกว่านี้จะนำโซดาไฟ 25 โบเม่ นี้ไปผสมน้ำเป็นครั้งที่ 2 ให้เหลือความเข้มข้นตามที่ต้องการ

กระบวนการเมอร์เซโรสใช้โซดาไฟเข้มข้น 25 โบเม่ ประมาณวันละ 6,500 ลิตร
กระบวนการต้มผ้าใช้โซดาไฟเข้มข้น 3-5 โบเม่ " " 19,500 "
ในปี 2522 ใช้โซดาไฟ 50 โบเม่ ไป 527,000 กิโลกรัม
(การเปลี่ยนค่าโบเม่เป็นน้ำหนักของโซดาไฟดูได้จากตารางในภาคผนวก ข.)

ค. ต้นทุนการจัดซื้อ

โรงงานซื้อโซดาไฟจากบริษัทผู้ผลิตโดยตรง คือบริษัทอาซาฮีโซดาไฟ (ไทย)
จำกัด ในลักษณะเป็นของเหลวเข้มข้น 50 โบเม่ ราคา กิโลกรัมละ 4.90 บาท

โครงการสีย้อม

สีย้อมที่ใช้ในโรงงานมีหลายประเภท แต่ที่ใช้มากที่สุดคือสีซัลเฟอร์ดำ ใช้
ย้อมผ้าฝ้ายให้เป็นสีดำ การลดต้นทุนทางค่านสีย้อมจึงมุ่งมายังสีประเภทนี้

แบบฟอร์มข้อมูล

โรงงานพอกย้อมสิ่งทอตัวอย่าง
ผลิตภัณฑ์ สีซัลเฟอร์ดำ
โครงการ 1-10-23

เลขที่ 3

ปริมาณที่ต้องการ 11,000 กิโลกรัมต่อปี

ก. ลักษณะทั่วไป

สีซัลเฟอร์ดำมีลักษณะเป็นผงของแข็งสีดำ ไม่ละลายน้ำ ละลายได้ดีใน
สารละลายด่างที่มีรีคิวซีเอเจนที่อยู่ด้วย เมื่อละลายแล้วย้อมติดผ้าได้ดี ผ้าที่ย้อม
แล้วต้องทำการออกซิไดส์จึงจะได้สีกลับคืนมา

ข. การใช้งาน

สีซัลเฟอร์ดำใช้ย้อมผ้าฝ้าย ผ้ามัสเมโทรน/คอตทอน ให้สีที่ทนทานต่อ
การซักและทนต่อแสงสี สีค่อนข้างทึบ ปริมาณการใช้ประมาณ 11,000 กิโลกรัมต่อปี

ค. ด้านการจัดซื้อ

โรงงานซื้อสีจากผู้แทนจำหน่ายในประเทศไทย ผู้เสนอราคาต่ำกว่าจะได้
รับการพิจารณาให้นำมาทดลองใช้ ถ้าใช้ได้ผลดีจึงจะซื้อมาใช้ ปัจจุบันใช้สีจาก
ประเทศสาธารณะประชาชนจีนและโปแลนด์เช่นกัน ทั้งนี้เนื่องจากมีราคาถูกและ
คุณภาพดี

สีซัลเฟอร์ดำจากประเทศสาธารณะประชาชนจีนราคา กิโลกรัมละ 50 บาท

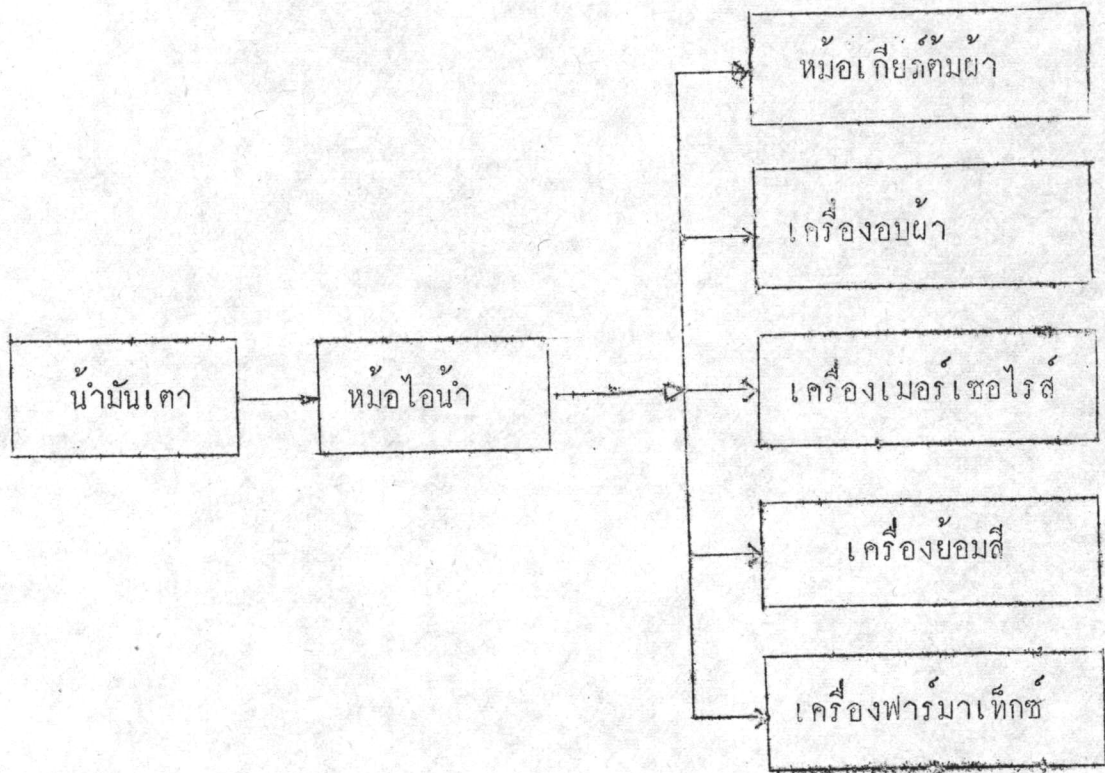
" " " " " " 39 "

ชั้นตอนที่ 3

การวิเคราะห์หน้าที่การทำงาน

โครงการนำมันเตา

การใช้ประโยชน์จากนำมันเตาของโรงงานตัวอย่างเป็นไปตามรูปที่ 4-2 ดังนี้



รูปที่ 4-2 การใช้ประโยชน์ของนำมันเตา

นำมันเตาป้อนเข้าสู่เตาของหม้อไอน้ำทำให้น้ำกลายเป็นไอน้ำถูกส่งไปตามท่อไอน้ำเข้าสู่เครื่องจักรต่าง ๆ ดังรูป

กำหนดหน้าที่

โครงการนํ้ามันเตา						
เลขที่	องค์ประกอบ	หน้าที่การทำงาน			ประเภท	
		คำกริยา	คำนาม	เงื่อนไข ข้อจำกัด	หลัก	รอง
1	นํ้ามันเตา	เป็น	เชื้อเพลิง		○	
2	หม้อไอนํ้า	เปลี่ยนแปลง	นํ้าเป็นไอนํ้า		○	
3	ท่อไอนํ้า	ส่งผ่าน	ไอนํ้า		○	
4	ไอนํ้าในหม้อเก็บรศมผ้า	ทำให้สูงขึ้น	อุณหภูมิของนํ้า		○	
5	ไอนํ้าในเครื่องอบผ้า	ทำให้แห้ง	ผ้า		○	
6	ไอนํ้าในเครื่องเมอร์เซอร์ไรส์	ทำให้สูงขึ้น	อุณหภูมิของนํ้า		○	
7	ไอนํ้าในเครื่องย้อมสี	ทำให้สูงขึ้น	อุณหภูมิของนํ้า		○	
8	ไอนํ้าในเครื่องฟาร์มาเท็กซ์	ทำให้แห้ง	ผ้า		○	

เมื่อนำหน้าที่หลักของแต่ละชิ้นงานมาพิจารณา เพื่อหาหน้าที่หลักของโครงการ พบว่าใน 8 ชิ้นส่วนมีหน้าที่หลักอยู่ 5 หน้าที่ ประเมินหน้าที่ของโครงการได้ดังนี้

ประเมินหน้าที่

การประเมินเชิงเลข

น้ำหนักการประเมิน

- 1 = ระดับแตกต่างของความสำคัญน้อย
2 = ระดับแตกต่างของความสำคัญปานกลาง
3 = ระดับแตกต่างของความสำคัญมาก

	B	C	D	E
A	A1	A3	A3	A3
B		B3	B2	B2
C			D1	E1
D				D1

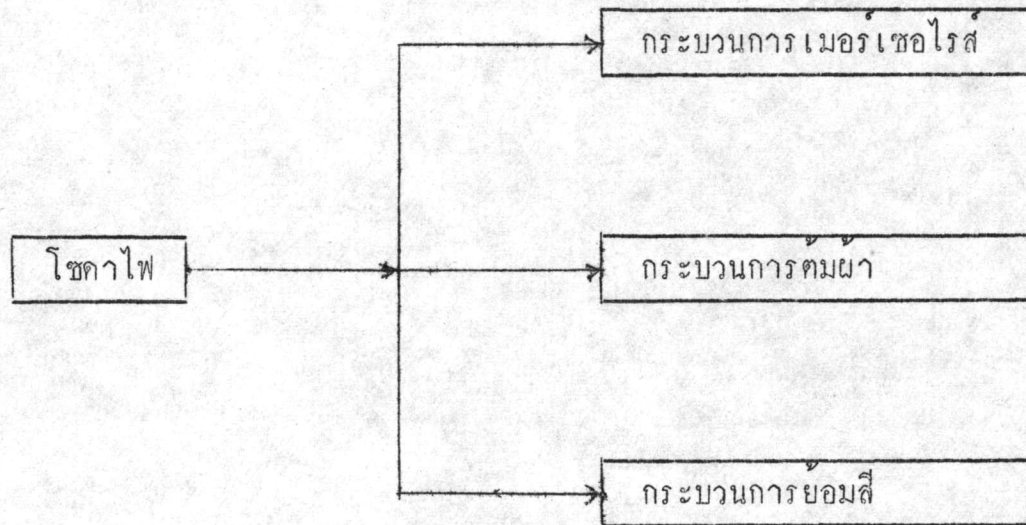
สรุปการประเมินหน้าที่

อักษรแทน	หน้าที่	น้ำหนัก	ประเภท	
			หลัก	รอง
A	เป็นเชื้อเพลิง	10	0	
B	เปลี่ยนแปลงน้ำมันเตาเป็นความร้อน	7		0
C	ส่งผ่านไอน้ำ	0		0
D	ทำให้อุณหภูมิของน้ำสูงขึ้น	2		0
E	ทำให้ยาแห้ง	1		0

สรุป หน้าที่หลักของโครงการน้ำมันเตาคือ เป็นเชื้อเพลิง ส่วนหน้าที่อื่น ๆ ที่เหลือเป็นหน้าที่รอง

โครงการผลิตโซคาไฟ

โซคาไฟใช้ในกระบวนการผลิตต่าง ๆ ดังในรูปที่ 4-3



รูปที่ 4-3 การใช้โซคาไฟในกระบวนการผลิต

โซคาไฟมีที่ใช้ในกระบวนการผลิตอยู่ 3 แห่ง คือ ในกระบวนการเมอร์เซอไรส์ กระบวนการทอผ้า กระบวนการย้อมสี

กำหนดหน้าที่

โครงการณโซคาไฟ						
เลขที่	องค์ประกอบ	หน้าที่การทำงาน			ประเภท	
		คำกริยา	คำนาม	เงื่อนไขข้อจำกัด	หลัก	รอง
1	โซคาไฟใน กระบวนการ เมอร์เซอโรส	ดูคซึมเพิ่มขึ้น เพิ่มขึ้น เพิ่มขึ้น	สีย้อม ความเหนียว ความเงา		0	0 0
2	โซคาไฟใน กระบวนการ ต้มผ้า	กำจัด กำจัด	ไขมัน สิ่งสกปรก		0	0
3	โซคาไฟใน กระบวนการ ย้อมสี	เปลี่ยนแปลง แตกตัว	ความเป็นกรด-ด่าง สีย้อม		0	0

เมื่อพิจารณาหน้าที่หลักของแต่ละชิ้นงาน มีอยู่ 3 หน้าที่ คือ

1. ดูกซึมสีย้อมเพิ่มขึ้น
2. กำจัดไขมัน
3. เปลี่ยนแปลงความเป็นกรด-ด่าง (pH)

ประเมินหน้าที่

การประเมินเชิงเลข

น้ำหนักประเมิน

- 1 = ระดับแตกต่างของความสำเร็จ น้อย
- 2 = ระดับแตกต่างของความสำเร็จ ปานกลาง
- 3 = ระดับแตกต่างของความสำเร็จ มาก

	B	C
A	A1	A3
B		B2

สรุปการประเมินหน้าที่

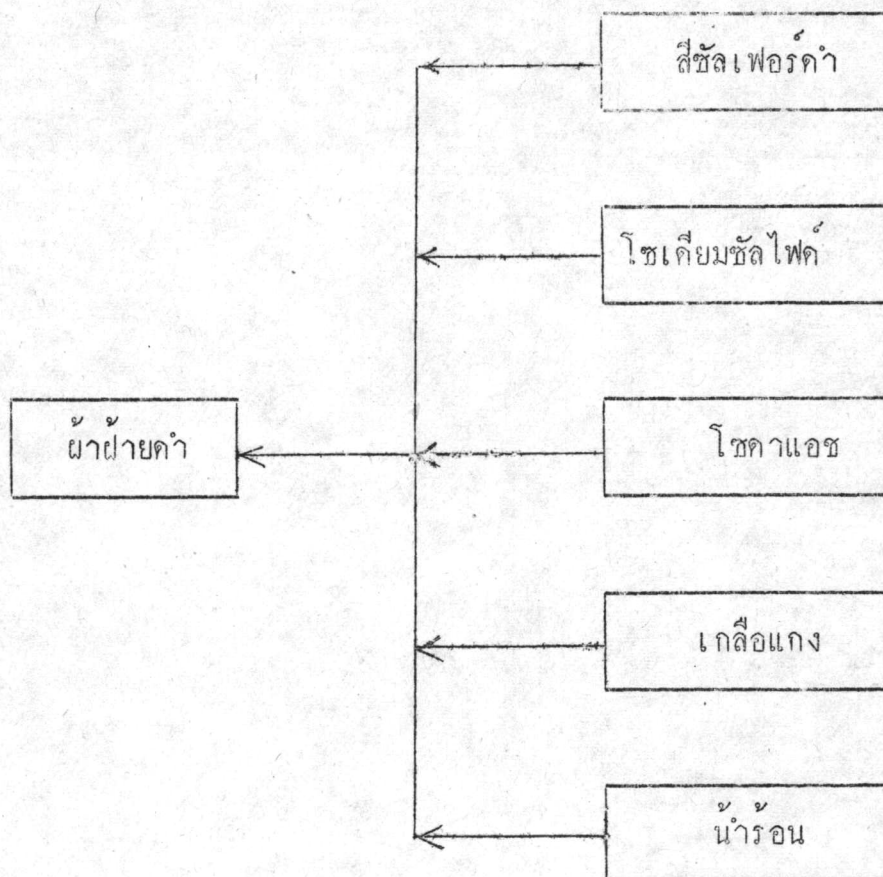
อักษรแทน	หน้าที่	น้ำหนัก	ประเภท	
			หลัก	รอง
A	ดูซึมสีย้อมเพิ่มขึ้น	4	0	
B	กำจัดไขมัน	2		0
C	เปลี่ยนแปลงความเป็นกรด-ด่าง	0		0

สรุป หน้าที่หลักของโครงการนี้คือ ทำให้ดูซึมสีย้อมเพิ่มขึ้น ส่วนหน้าที่อื่น ๆ เป็นหน้าที่รอง

โครงการนําสีย้อมผ้าดำ

ผ้าย้อมของโรงงานตัวอย่างส่วนใหญ่เป็นผ้าย้อมสีดำ ส่วนผสมของสีย้อมมีดังนี้

1. สีซัลเฟอร์ดำ
2. โซเดียมซัลไฟด์
3. โซดาแอช
4. เกลือแกง
5. น้ำร้อน



รูปที่ 4-4 ส่วนผสมของการย้อมผ้าดำให้เป็นสีดำ

กำหนดหน้าที่

โครงการนึ่งส้มผัสดำ						
เลขที่	องค์ประกอบ	หน้าที่การทำงาน			ประเภท	
		คำกริยา	คำนาม	เงื่อนไขข้อจำกัด	หลัก	รอง
1	สีซัลเฟอร์ดำ	ย้อม ทนต่อ	ผ้าเป็นสีดำ การซัก		○	○
2	โซเดียมซัลไฟด์	ละลาย ทำให้เป็นค่าง	สีย้อม น้ำย้อม		○	○
3	โซดาแอช	ทำให้เป็นค่าง	น้ำย้อม		○	
4	เกลือแกง	ถูกซึมเพิ่มขึ้น	สีย้อม		○	
5	น้ำร้อน	ถูกซึมเพิ่มขึ้น ละลายค่าง	สีย้อม สีย้อม		○	○

เมื่อพิจารณาหน้าที่หลักของแต่ละชิ้นงานมีอยู่ 4 หน้าที่ ประเมินหน้าที่หลัก
ของโครงการนี้ได้ดังนี้

ประเมินหน้าที่

การประเมินเชิงเลข

น้ำหนักประเมิน

- 1 = ระดับแตกต่างของความสำเร็จ น้อย
- 2 = " " ปานกลาง
- 3 = " " มาก

	B	C	D
A	A2	A3	A3
B		B2	B1
		C	D1

สรุปการประเมินหน้าที่

อักษรแทน	หน้าที่	น้ำหนัก	ประเภท	
			หลัก	รอง
A	ย้อมผ้าเป็นสีค่า	8	0	
B	ละลายสีย้อม	3		0
C	ทำน้ำย้อมให้เป็นค่า	0		0
D	ถูกซิมสีย้อมเพิ่มขึ้น	1		0

สรุป หน้าที่หลักของโครงการนี้คือย้อมผ้าเป็นสีค่า ส่วน
หน้าที่อื่น ๆ เป็นหน้าที่รอง

ชั้นตอนที่ 4การทำข้อเสนอในการแก้ไขปรับปรุงโดยความคิดสร้างสรรค์

ทีมงานได้ช่วยกันระดมความคิดในเรื่องแก้ไขการใช้เชื้อเพลิง การใช้โซคาไฟ และการใช้สีย้อม :-

แบบฟอร์มข้อเสนอแนะ

โรงงานพอกย้อมสิ่งทอตัวอย่าง

โครงการนี้ น้ำมันเตา

หน้าที่ : เป็นเชื้อเพลิง

1. แกส
2. ถ่าน
3. ถ่านหิน
4. น้ำมันโซลา
5. น้ำมันเตาเกรดอื่น
6. แอลกอฮอล์
7. แสงแดด
8. การใช้เชื้อเพลิงอย่างมีประสิทธิภาพ

แบบฟอร์มข้อเสนอแนะ

โรงงานพอกย้อมสิ่งทอตัวอย่าง

โครงการ ໑໒໓໔໕໖໗໘໙໐

หน้าที่ : ทำให้ลูกค้ามีความพึงพอใจ

1. ไปรษณีย์
2. แอมโมเนียเหลว
3. เกลือแกง
4. เกลือโพแทสเซียม
5. ความร้อน
6. ความเข้มข้นของโซดาไฟที่เหมาะสม
7. โซดาไฟที่ใช้แล้ว

แบบฟอร์มข้อเสนอแนะ

โรงงานพอกซ่อมสิ่งทอตัวอย่าง

โครงการ สีย้อมผ้าดำ

หน้าที่ : ย้อมผ้าเป็นสีดำ

1. ผงถ่าน
2. สีโคเร็กซ์
3. สีซิลเฟอร์ค่าอื่นที่มีราคาถูกกว่า
4. สีวักซ์
5. สีแอสติก
6. น้ำสีย้อมแล้ว
7. สีทีสเฟส
8. มะเกลือ

ขั้นตอนที่ 5

การประเมินข้อเสนอและการทดสอบ



โครงการน้ำมันเตา

ปัจจุบันโรงงานใช้น้ำมันเตาเกรดเอ เป็นเชื้อเพลิงให้ความร้อนแก่หม้อไอน้ำ เนื่องจากว่าหม้อไอน้ำมีหัวเผาและอุปกรณ์อื่น ๆ ประกอบเป็นแบบเฉพาะ การเปลี่ยนไปใช้เชื้อเพลิงหรือตัวให้ความร้อนชนิดอื่น จะต้องมีการเปลี่ยนอุปกรณ์บางอย่างของหม้อไอน้ำและต้องใช้ความรู้และเทคนิคเข้าช่วย ในด้านเหล่านี้ทางโรงงานยังไม่พร้อม ดังนั้นจึงพิจารณาข้อเสนอที่พอจะทำได้ก่อนจึงได้เลือกข้อเสนอที่ 5 เรื่องน้ำมันเตาเกรดอื่น และข้อ 8 การใช้เชื้อเพลิงอย่างมีประสิทธิภาพมาพิจารณา

ก. การใช้น้ำมันเตาเกรดอื่น

น้ำมันเตาที่ใช้กันมากในประเทศไทย บริษัทเอสซี ประเทศไทย จำกัด แบ่งออกเป็น 3 เกรดคือ Stanfuel (LFO), Bunker C (MFO) & Heavy fuel oil (HFO) มีคุณสมบัติสรุปได้ดังในตารางที่ 4-1 และรายละเอียดของคุณสมบัติต่าง ๆ ได้รวบรวมไว้ในภาคผนวก ค. จะนำคุณสมบัติของน้ำมันแต่ละเกรดมาเปรียบเทียบค่าใช้จ่าย

การเปรียบเทียบค่าใช้จ่ายของน้ำมันเตาเกรดต่าง ๆ

ปี 2522 โรงงานใช้น้ำมันเตาเกรดเอประมาณ 1 ล้านลิตร

เมื่อพิจารณาคุณสมบัติของน้ำมันเตาจากตารางที่ 4-1 น้ำมันเตาที่มีความหนืดสูงขึ้นค่าความร้อนต่อลิตรสูงขึ้น แต่ราคาตกลง ดังนั้นถ้าเปลี่ยนมาใช้น้ำมันเตาที่มีความหนืดสูงขึ้นจะลดค่าใช้จ่ายได้

ตารางที่ 4-1

การตรวจสอบคุณสมบัติ

น้ำมันเตาเอสโซ่

คุณสมบัติ	เกรด	Present	Propose	Propose
		Stanfuel (LFO)	Bunker C (MFO)	Heavy fuel Oil (HFO)
กราวิตี API@ 60°F		19.3	17.0	16.0
กราวิตี Specific @60°F		0.9383	0.9592	0.9593
จุดวาบไฟ °ฟ.		สูงกว่า 160	สูงกว่า 200	สูงกว่า 200
จุดไหลเท °ฟ.		20	40	45
กำมะถัน น้ำหนัก %		2.8	3.0	3.1
ความหนืด เรควูด 1 @ 100°ฟ.		600	1500	2500
เซนติสโตก @ 100°ฟ.		147	360	610
เซนติสโตก @ 50°ฟ.		76	170	260
ปริมาณเถ้า น้ำหนัก %		0.015	0.02	0.03
ปริมาณคาร์บอนที่เหลือ น้ำหนัก %		5.5	6.2	7.0
ปริมาณตะกอน น้ำหนัก %		0.02	0.028	0.03
น้ำโดยการกลั่น ปริมาตร %		เล็กน้อย	เล็กน้อย	เล็กน้อย
ค่าความร้อน (H.H.V.) บีที่ยุทอติตร		38,624	38,905	39,022
กิโลแคลลอรี่ต่อลิตร		9,753	9,824	9,854
ราคาต่อลิตร บาท		3.78	3.61	3.59

หมายเหตุ Stanfuel(LFO) = Shell fuel oil "A" ของบริษัทเชลล์

Bunker C (MFO) = " " " C " "

ราคาน้ำมันเดือนมิถุนายน 2523

เมื่อเปลี่ยนมาใช้น้ำมันเตาที่มีความหนืดสูงขึ้นจะมีปัญหาใด ๆ ติดตามมาหรือไม่ จากการสอบถามจากช่างเทคนิคทั้งของบริษัทเชลล์ และบริษัทเอสโซ่ ได้รับคำตอบตรงกันไม่มีปัญหา น้ำมันเตาเกรดใด ๆ ก็ใช้งานได้เหมือน ๆ กัน เพียงแต่เวลาใช้งาน น้ำมันเตาที่มีความหนืดสูงกว่าต้องอุ่นน้ำมันให้มีอุณหภูมิสูงขึ้นให้ได้ขนาดความหนืดเหมาะสมกับหัวฉีดเตาที่ใช้ และอาจต้องทำความสะอาดหัวฉีดบ่อยขึ้น

เปรียบเทียบค่าใช้จ่ายโดยใช้น้ำมันเตาเกรดความหนืด 600 เรควูค 1 (เกรดเอ) เป็นมาตรฐาน

1. ต้นทุนที่ลดลงเนื่องจากราคาที่ต่างกัน

เกรดน้ำมันเตา ความหนืด (เรควูค 1)	ราคา บาท/ลิตร	ค่าใช้จ่ายลดลง บาท/ลิตร	ค่าใช้จ่ายลดลง บาท/ล้านลิตร
600	3.78	-	-
1500	3.61	0.17	170,000
2500	3.59	0.19	190,000

ถ้าเปลี่ยนมาใช้น้ำมันเตาเกรดความหนืด 1500 เรควูค 1 ลดต้นทุนได้ 170,000 บาทต่อล้านลิตร

ถ้าเปลี่ยนมาใช้น้ำมันเตาเกรดความหนืด 2500 เรควูค 1 ลดต้นทุนได้ 190,000 บาทต่อล้านลิตร

2. กำไรที่ได้จากค่าความร้อนที่เพิ่มขึ้น

ถ้าใช้น้ำมันเกรด 1500 เรคกูค 1 จะได้รับความร้อนเพิ่ม 38905-38624
= 281 บีทียู/ลิตร

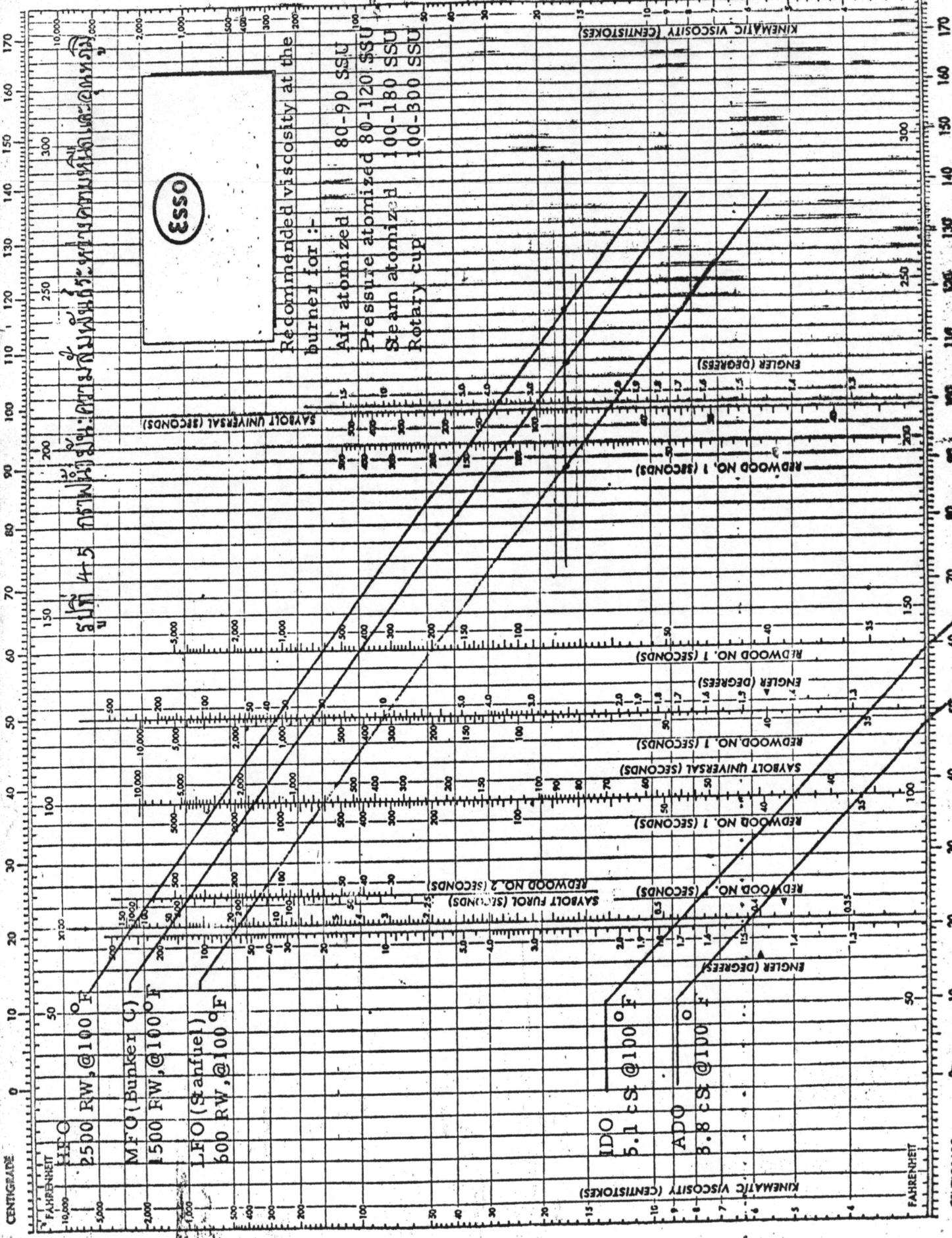
ถ้าใช้น้ำมันเกรด 2500 เรคกูค 1 จะได้รับความร้อนเพิ่ม 39022-38624
= 398 บีทียู/ลิตร สรุปได้ดังนี้

เกรดน้ำมันเตา ความหนืด(เรคกูค 1)	ค่าความร้อน บีทียู/ลิตร	ค่าความร้อนที่เพิ่มขึ้น บีทียู/ลิตร	ค่าความร้อนที่เพิ่มขึ้น บีทียู/ล้านลิตร
600	38,624	-	-
1500	38,905	281	281,000,000
2500	39,022	398	398,000,000

3. ความร้อนที่สูญเสียไปเพื่ออุ่นน้ำมันเตาให้มีความหนืดตามต้องการ

หัวฉีดน้ำมันเตาหม้อไอน้ำของโรงงานตัวอย่างเป็นแบบ Air atomized
ต้องใช้ความหนืดที่หัวฉีด 80-90 cSt. หรือเฉลี่ย = 85 cSt. จากกราฟน้ำมัน
(รูปที่ 4-5) พบว่าต้องอุ่นน้ำมันให้มีอุณหภูมิดังนี้

เกรดน้ำมันเตา ความหนืด(เรคกูค 1)	ความหนืดที่หัวฉีด cSt.	อุณหภูมิ °ฟ.	ความร้อนที่ใช้เพิ่ม บีทียู/ลิตร
600	85	192	-
1500	85	224	41.25
2500	85	241	64.13



รูปที่ 4-6

ความร้อนจำเพาะของไฮโดรคาร์บอนที่เป็นของเหลว

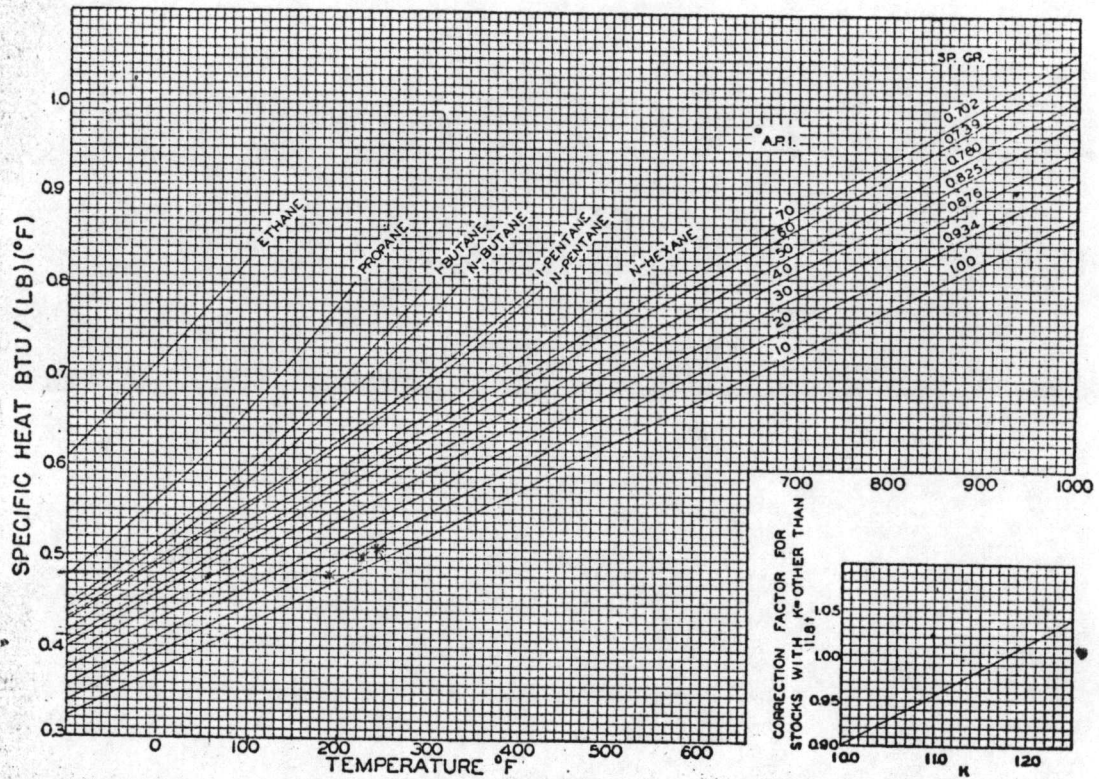


FIG. 4. Specific heats of hydrocarbon liquids. [Holcomb and Brown, *Ind. Eng. Chem.*, 34, 595 (1942).]
 † K = characterization factor.

จากกราฟความร้อนจำเพาะของไฮโดรคาร์บอนที่เป็นของเหลว (รูปที่ 4-6)
น้ำมันกราวิตี 16-17° API

$$\text{ความร้อนจำเพาะที่ } 192^{\circ}\text{F.} = 0.48 \text{ บีทียู/(ปอนด์)(}^{\circ}\text{F)}$$

$$\text{" } 224^{\circ}\text{F.} = 0.50 \text{ "}$$

$$\text{" } 241^{\circ}\text{F.} = 0.51 \text{ "}$$

ความร้อนจำเพาะเฉลี่ย(น้ำมัน 1500 เรคทูก 1) จาก 192° - 224° F.

$$= \frac{0.48+0.50}{2} = 0.490 \text{ บีทียู/(ปอนด์)(}^{\circ}\text{F)}$$

ความร้อนจำเพาะเฉลี่ย(น้ำมัน 2500 เรคทูก 1) จาก 192° - 241° F.

$$= \frac{0.48+0.51}{2} = 0.495 \text{ บีทียู/(ปอนด์)(}^{\circ}\text{F)}$$

แปลงหน่วยน้ำหนักเป็นปริมาตรได้จาก ปริมาตร = $\frac{\text{น้ำหนัก}}{\text{ความถ่วงจำเพาะ}}$

$$\text{น้ำมัน 1500 เรคทูก 1 มี ถ.พ.} = 0.9529$$

$$\text{น้ำหนัก 1 ปอนด์ มีปริมาตร(ลิตร)} = \frac{0.4536}{0.9529}$$

$$\text{น้ำมัน 2500 เรคทูก 1 มี ถ.พ.} = 0.9593$$

$$\text{น้ำหนัก 1 ปอนด์ มีปริมาตร(ลิตร)} = \frac{0.4536}{0.9593}$$

$$\text{ความร้อนจำเพาะ } 0.490 \text{ บีทียู/(ปอนด์)(}^{\circ}\text{F.)} = 0.490 / .4536 / .9529$$

$$= 1.0294 \text{ บีทียู/ลิตร}^{\circ}\text{F.}$$

$$\text{ความร้อนจำเพาะ } 0.495 \text{ บีทียู/(ปอนด์)(}^{\circ}\text{F.)} = 0.495 / .4536 / .9593$$

$$= 1.0469 \text{ บีทียู/ลิตร}^{\circ}\text{F.}$$

นั่นคือน้ำมัน 1500 เรคทูก 1 จะอุ่นให้มีอุณหภูมิสูงขึ้น 1° F/ลิตร ต้องใช้ความร้อน 1.0294 บีทียู

" 2500 " " " " 1° F/ลิตร " 1.0469 "

ถ้าใช้น้ำมันเตาเกรด 1500 เรควูด 1 ต้องอุ่นน้ำมันให้มีอุณหภูมิสูงกว่าเกรด 600 เรควูด 1
 $= 224 - 192 = 32^{\circ}\text{ฟ.}$

ต้องใช้ความร้อนเพิ่ม $= 32 \times 1.0294 = 33$ บีที่ยูต่อลิตร

ถ้าใช้น้ำมันเตาเกรด 2500 เรควูด 1 ต้องอุ่นน้ำมันให้มีอุณหภูมิสูงกว่าเกรด 600 เรควูด 1
 $= 241 - 192 = 49^{\circ}\text{ฟ.}$

ต้องใช้ความร้อนเพิ่ม $= 49 \times 1.0469 = 51.3$ บีที่ยูต่อลิตร

โรงงานตัวอย่างมีการอุ่นน้ำมันเตาด้วยไอน้ำอยู่แล้วจึงไม่ต้องติดตั้งเครื่องมือ
 เพิ่มเติม เพียงแต่ต้องเพิ่มปริมาณไอน้ำเท่านั้น ถ้าประสิทธิภาพของหม้อไอน้ำ = 80%
 ปริมาณความร้อน 33 บีที่ยูต่อลิตร ต้องใช้ความร้อนจากน้ำมัน $\frac{33}{0.80} = 41.25$ บีที่ยูต่อลิตร

" " 51.3 " " " $= \frac{51.3}{0.80} = 64.13$ "

สรุป

ถ้าใช้น้ำมันเตาเกรด 1500 เรควูด 1 ได้ค่าความร้อนเพิ่ม 281 บีที่ยูต่อลิตร

เสียค่าอุ่นน้ำมัน 41.25 "

\therefore ได้กำไรค่าความร้อน 239.75 "

คิดเป็นจำนวนน้ำมัน $= \frac{239,750,000 \text{ บีที่ยู/ล้านลิตร}}{38,624 \text{ บีที่ยู/ลิตร}}$

$= 6207$ ลิตร/ล้านลิตร

คิดเป็นเงิน $= 6207 \times 3.78 = 23462$ บาท/ล้านลิตร

ถ้าใช้น้ำมันเตาเกรด 2500 เรคกูค1 ได้ค่าความร้อนเพิ่ม 398 บีทียูต่อลิตร

เสียค่าน้ำมัน $\frac{64.13}{}$ "

∴ ได้กำไรค่าความร้อน 333.87 "

คิดเป็นจำนวนน้ำมัน = $\frac{333,870,000 \text{ บีทียู/ล้านลิตร}}{38,624 \text{ บีทียู/ลิตร}}$

= 8644 ลิตร/ล้านลิตร

คิดเป็นเงิน = $8644 \times 3.78 = 32674$ บาท/ล้านลิตร

เมื่อรวมต้นทุนราคาที่แตกต่างกันทำให้สามารถประหยัดได้รวมเป็นเงิน

193,462 บาท/ล้านลิตร สำหรับน้ำมันเกรด 1500 เรคกูค1 และ 222,674

บาท/ล้านลิตร สำหรับน้ำมันเกรด 2500 เรคกูค 1 ดังปรากฏในตารางสรุปที่ 4-2

และรูปที่ 4-7

ตารางที่ 4-2

สรุปการประหยัดค่าน้ำมันเมื่อใช้น้ำมันเตาที่มีความหนืดสูงขึ้น

เกรดน้ำมันเตา (เรคกูค1)	ความร้อนที่ได้รับเพิ่ม		ราคาที่ต่างกัน (บาท/ล้านลิตร)	รวมประหยัดได้	
	คิดเป็นน้ำมัน (ลิตร/ล้านลิตร)	คิดเป็นเงิน (บาท/ล้านลิตร)		บาท/ล้านลิตร	%
600	-	-	-	-	-
1500	6207	23462	170,000	193,462	7
2500	8644	32674	190,000	222,674	8

¹ เปอร์เซนต์ที่ประหยัดได้คิดจากยอดรวมที่ประหยัดได้ ทหารด้วยค่าน้ำมันเตา

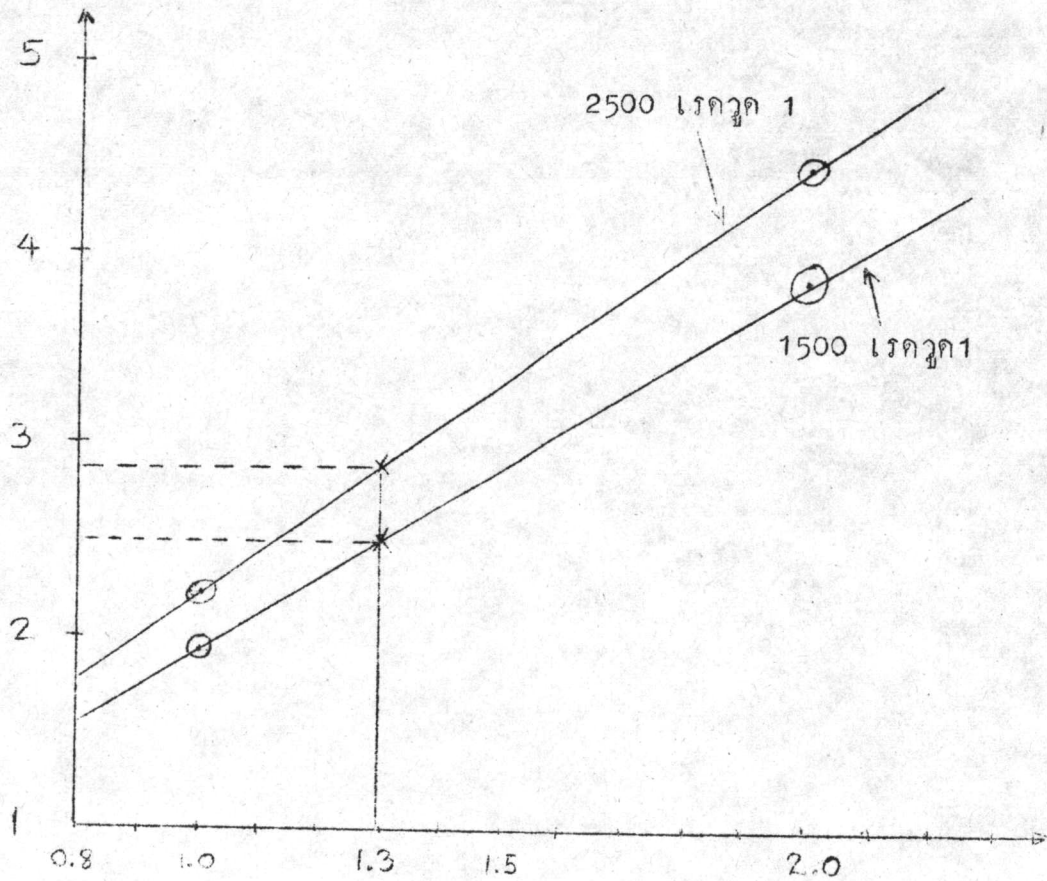
สรุปการใช้น้ำมันเกรดอื่น

ในชั้นแรกนี้ควรเปลี่ยนน้ำมันเตาจากเกรด 600 เรควูค1(เกรดเอ) มาเป็น เกรด 1500 เรควูค1(เกรดซี) เพื่อคุมสทางด้านเทคนิคก่อน จะทำให้ประหยัดได้ 193,462 บาท หรือ 7%

น้ำมันเตาเกรด 600 เรควูค1 ที่ใช้อยู่ในปัจจุบันมีคุณภาพดีเกินไป สามารถนำน้ำมันเตาเกรดต่ำกว่ามาใช้ ทำให้ลดต้นทุนด้านราคาและได้กำไรค่าความร้อนด้วย แต่มีข้อควรระวังคือ ท่อส่งน้ำมันจากถังเก็บมายังเตาอุณหภูมิน้ำมันควรมีขนาด 3 นิ้ว จะได้ไม่มีปัญหาด้านการไหลของน้ำมันในฤดูหนาว

รูปที่ 4-7 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างจำนวนน้ำมันเตาที่ใช้กับจำนวนเงินที่ประหยัดได้เมื่อเปลี่ยนน้ำมันเตาจากเกรดความหนืด 600 เกรด 1 เป็นเกรดที่มีความหนืดสูงขึ้น

จำนวนเงินที่ประหยัด
(แสนบาท)



จำนวนน้ำมันเตาที่ใช้ (ลิตร)

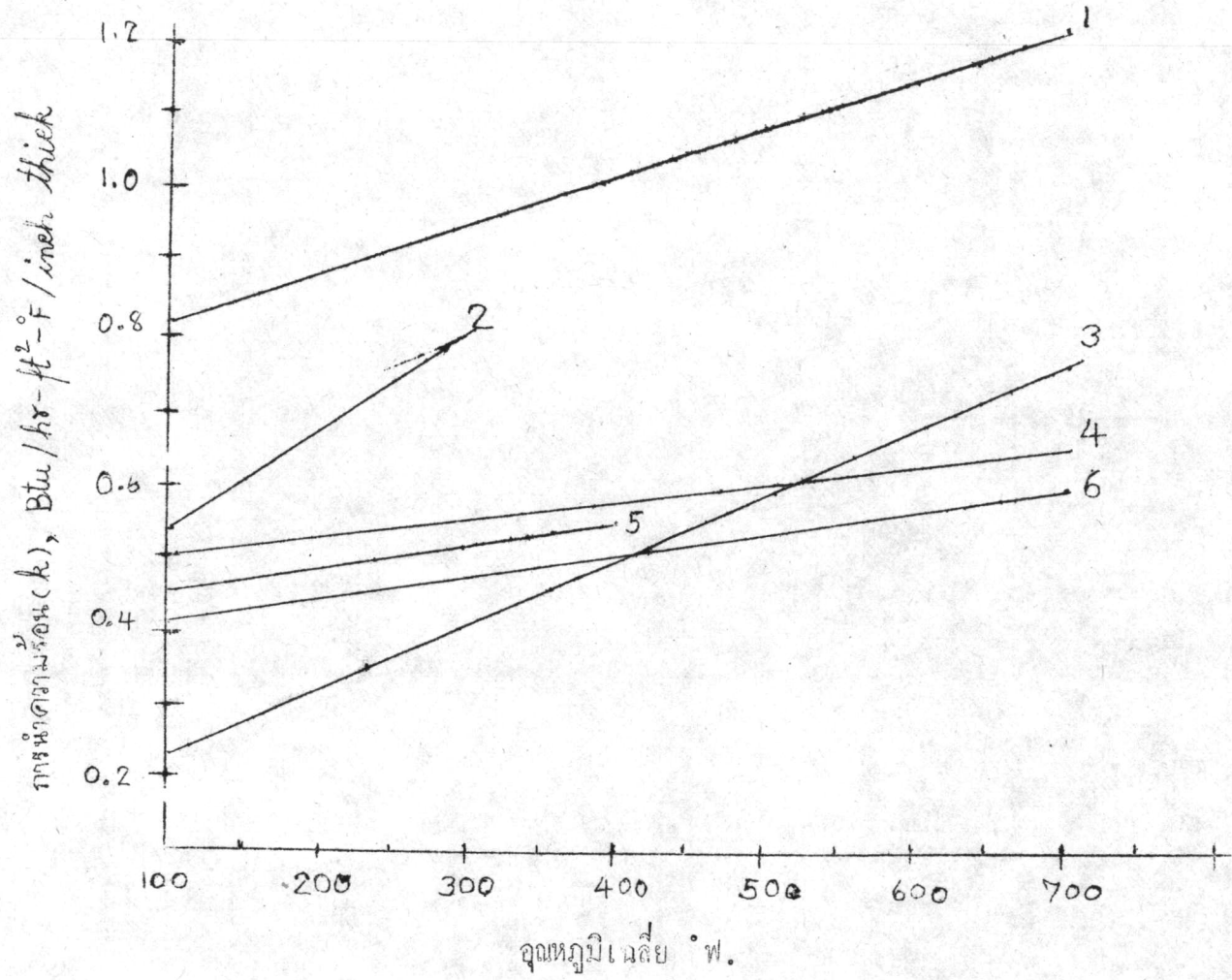
ข. การใช้เชื้อเพลิงอย่างมีประสิทธิภาพ

น้ำมันเตาเป็นเชื้อเพลิงให้ความร้อนแก่หม้อน้ำเพื่อผลิตไอน้ำไปใช้ในกระบวนการผลิต ถ้าไอน้ำได้ถูกนำไปใช้อย่างถูกต้องไม่มีการสูญเสียก็เท่ากับเป็นการใช้น้ำมันเตาอย่างมีประสิทธิภาพด้วย

เมื่อได้เข้าไปภายในโรงงานพิจารณากระบวนการผลิตต่าง ๆ พบว่าท่อส่งไอน้ำขนาดเล็ก 1 นิ้วมีไค้หุ้มฉนวน ท่อส่งไอน้ำขนาด 2 นิ้วบางส่วนหุ้มฉนวนบางส่วนมีไค้หุ้มฉนวน ทำให้บริเวณทำงานร้อน กระบวนการผลิตที่ใช้ไอน้ำมากคือ หม้อเก็บรั้คมผ้า บริเวณที่ร้อนมาก พบว่าตัวหม้อเก็บรั้คมผ้ามีการหุ้มฉนวนแต่ก็ยังไม่ร้อน ส่วนฝาหม้อและคอหม้อมีไค้หุ้มฉนวน ไอน้ำที่นำมาใช้ในหม้อความร้อนของรั้คมผ้าเมื่อถ่ายความร้อนให้กับสารเคมีภายในหม้อแล้วจะกลั่นตัวเป็นหยกน้ำถูกปล่อยออกไปตามท่อลงสู่ที่ระบายน้ำน้ำที่ระบายออกไปนี้ร้อนมากควรจะนำกลับไปใช้ใหม่ได้ ด้วยเหตุนี้จึงทำให้คิดว่าการใช้ไอน้ำของโรงงานยังไม่มีประสิทธิภาพ การหุ้มฉนวนความร้อนและการนำน้ำร้อนที่กลั่นตัวจากไอน้ำกลับมาใช้น้ำจะทำให้ประหยัดน้ำมันเตาได้

ฉนวนที่ใช้ในการหุ้มท่อและหม้อเก็บรั้คมผ้าได้มีหลายชนิดซึ่งจะต้องเลือกฉนวนที่มีสัมประสิทธิ์ (ส.ป.ส.) ในการนำความร้อน (K) ค่าและเหมาะสมกับการใช้งานรูปที่ 4-8 เป็นกราฟแสดงถึงสัมประสิทธิ์การนำความร้อนของฉนวนชนิดต่าง ๆ และอุณหภูมิที่ใช้งาน การใช้งานที่อุณหภูมิไม่เกิน 400° ฟ. โยแก้วเป็นฉนวนที่มีค่า K ค่าที่สุด นอกจากนี้คุณสมบัติอื่น ๆ ของโยแก้ว เช่น มีน้ำหนักเบา ต้านทานความชื้นได้ดี ไม่หดตัว ไม่บวมหรือพองตัว ไม่ยุ่ยและไม่ติดไฟ โยแก้วที่ผลิตขายมีทั้งชนิดพื้นและชนิดหุ้มท่อ ราคาไม่แพง จึงเหมาะที่จะนำมาใช้งาน ด้วยเหตุนี้จึงเลือกใช้โยแก้วเป็นฉนวนความร้อน

รูปที่ 4-8 ส.ป.ส. การนำความร้อนของฉนวนบางชนิด



กราฟเส้นที่	อุณหภูมิสูงสุดที่ใช้งาน °ฟ.	วัสดุที่ใช้ทำฉนวน
1	1,000	สีกกะหลากหาค้ววยโยแอสเบสตอส
2	300	กระคาชลูกฟูกแอสเบสตอส
3	1,000	โยแก้วเป็นผืน
	หรือ 600	โยแก้วหลอกับค้วยประสาน
4	1,500	Diatomaceous earth ผสมกับแอสเบสตอส
5	600	แมกนีเซีย 85
6	1,000	แคลเซียมซิลิเกตผสมโยแอสเบสตอส

ตารางที่ 4-3 การนำความร้อนของใยแก้ว ณ จุดหมุ่ต่าง ๆ

จุดหมุ่เฉลี่ย °F.	50	70	100	150	200	250	300	400
	°C							
	10	21	38	60	93	121	149	204
k Btu.in./ft. ² .-h.F°	.21	.22	.23	.26	.29	.32	.36	.43
Btu.ft/ft. ² .-h.F°	.0175	.0183	.0192	.0217	.0242	.0267	.0300	.0358
W/m K.	.031	.032	.033	.0375	.042	.046	.052	.062

1. การหุ้มฉนวนท่อส่งไอน้ำด้วยฉนวนใยแก้วหุ้มท่อ

1.1 ท่อส่งไอน้ำขนาด 1 นิ้ว

ไอน้ำในท่อมีอุณหภูมิเฉลี่ย 250°F . อุณหภูมิที่ผิวท่อ 180°F . และอุณหภูมิอากาศโดยรอบ 90°F . สามารถคำนวณปริมาณความร้อนที่สูญเสียไปกับอากาศได้จากสูตร

$$q = \frac{\pi (t_s - t_a)}{\frac{2.3}{k_c} \log\left(\frac{D_1}{D_s}\right) + \frac{1}{h_a D_1}}$$

(จากสมการ ง. ในภาคผนวก ง หัวข้อ ค.)

กรณีที่มีโค้หุ้มฉนวน

- D_1 = ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางภายนอกของท่อ = 1.315 นิ้ว (จากตารางที่ ง-1 ภาคผนวก ง)
 D_s = ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางภายในของท่อ = 1 นิ้ว
 t_s = อุณหภูมิของไอน้ำ = 250°F . (121°C .)
 t_a = อุณหภูมิของอากาศ = 90°F . (32°C .)
 k_c = ส.ป.ส.การนำความร้อนของท่อ = $27.6 \text{ Btu.ft/h.ft}^2 \cdot \text{F}$
 h_a = ส.ป.ส.การถ่ายเทความร้อนของอากาศ = $2.50 \text{ Btu./h.ft}^2 \cdot \text{F}$
 h_a หาได้จากกราฟรูปที่ ง-4 ในภาคผนวก ง. ในที่นี้จุดอุณหภูมิผิวท่อ (t_1)
 ลดควยอุณหภูมิอากาศ = $180 - 90 = 90^{\circ}\text{F}$. จากกราฟจะได้ค่า $h_a = 2.50$]
 q = ปริมาณความร้อนที่ถ่ายเท

$$\begin{aligned} \therefore q &= \frac{3.14(250 - 90)}{\frac{2.3}{27.6} \log\left(\frac{1.315}{1}\right) + \frac{1}{2.50 \times \frac{1.315}{12}}} \\ &= 137 \text{ Btu./h.lin.ft.} \end{aligned}$$

\therefore ท่อไอน้ำสูญเสียความร้อนให้กับอากาศ = $137 \text{ Btu./h.lin.ft.}$

กรณีท่อหุ้มฉนวนใยแก้ว

- สัญลักษณ์บางตัวได้เปลี่ยนความหมาย
- D_1 = เส้นผ่าศูนย์กลางรอบนอกของฉนวน
- D_2' = เส้นผ่าศูนย์กลางรอบนอกของท่อใยแก้ว
- k_c = ส.ป.ส.การนำความร้อนของฉนวน

ฉนวนใยแก้วหุ้มท่อที่ขายในท้องตลาดมีขนาดเป็นแบบมาตรฐาน ดังในตารางที่ 4-4

ตารางที่ 4-4 ราคาของฉนวนใยแก้วหุ้มท่อ (ความยาวท่อนละ 1 เมตร หุ้มภายนอกด้วยอลูมิเนียมบาง) ของท่อบางขนาด โดยผนังฉนวนหนา 1 นิ้ว เป็นความหนาต่ำสุด

เส้นผ่าศูนย์กลาง ภายในของท่อ		เส้นผ่า ศูนย์กลาง รอบนอก ของท่อ(มม.)	ความหนาของผนังฉนวน					
นิ้ว	มม.		1 นิ้ว (25 มม.)	1 1/2 นิ้ว (38 มม.)	2 นิ้ว (50 มม.)	2 1/2 นิ้ว (63 มม.)	3 นิ้ว (75 มม.)	
		ราคา(บาท)						
1	25	34.0	92	138	188	-	-	
1 1/2	40	48.6	108	159	211	-	-	
2	50	60.5	118	169	231	311	412	
2 1/2	65	76.5	129	191	261	352	453	
3	80	89.1	139	211	302	402	506	
3 1/2	90	101.6	161	241	332	424	536	

หมายเหตุ เป็นราคาฉนวนใยแก้วของบริษัทไมโครไฟเบอร์อุตสาหกรรมจำกัด

เมื่อเดือนสิงหาคม 2523

เมื่อหุ้มท่อส่งไอน้ำด้วยฉนวนใยแก้วหนา 1 นิ้ว

$$D_1 = 1.315 + 1 + 1 = 3.315 \text{ นิ้ว}$$

$$D''_s = 1.315 \text{ นิ้ว}$$

$$k_c = 0.027 \text{ (ใช้ค่าอุณหภูมิเฉลี่ย } 250^\circ\text{F. จากตารางที่ 4-3)}$$

สมมุติเมื่อหุ้มฉนวนท่อ อุณหภูมิที่ผิววนอก (t_1) = 105°F.

$$t_1 - 90 = 15^\circ\text{F. เปิดกราฟรูป ง-4 ภาคผนวกง. ได้ค่า } h_a = 2.22$$

ได้

$$q = \frac{3.14(250 - 90)}{\frac{2.3}{2 \times 0.027} \log \frac{3.315}{1.315} + \frac{1}{2.22 \times \frac{3.315}{12}}}$$

$$= 26.82 \text{ Btu./h.lin.ft.}$$

ตรวจสอบค่าระหว่าง t_s กับ t_1 จาก $\Delta t/R = \Delta t_c/R_c$

$$q = \frac{2\pi k_c (t_s - t_1)}{2.3 \log \frac{D_1}{D''_s}}$$

$$26.82 = \frac{2 \times 3.14 \times 0.027 (250 - t_1)}{2.3 \log 3.315/1.315}; \quad t_1 = 104^\circ\text{F.}$$

ใกล้เคียงกับที่สมมุติ

\therefore หุ้มฉนวนหนา 1 นิ้ว จะสูญเสียความร้อน = 26.82 Btu./h.lin.ft.

ในทำนองเดียวกันเมื่อหุ้มท่อด้วยฉนวนใยแก้วหนา 1 1/2 นิ้ว จะสูญเสียความร้อน

$$q = 21.62 \text{ Btu./h.lin.ft.}$$

เมื่อหุ้มท่อด้วยฉนวนใยแก้วหนา 2 นิ้ว จะสูญเสียความร้อน

$$q = 18.84 \text{ Btu./h.lin.ft.}$$

การเลือกขนาดความหนาของฉนวนความร้อน

การหุ้มฉนวนความร้อนยิ่งหนาก็ยิ่งทำให้การสูญเสียความร้อนต่ำ แต่เสียค่าใช้จ่ายในการหุ้มสูง ดังนั้นจึงต้องหาค่าใช้จ่ายรวมที่ต่ำที่สุด

ถ้าท่อน้ำไอน้ำตลอด 24 ชั่วโมง ทำงาน 300 วันต่อปี น้ำมันเตาเกรดเอ มีค่าความร้อน 38624 บีทียูต่อลิตร ราคาลิตรละ 3.78 บาท และหม้อไอน้ำมีประสิทธิภาพ 80% สามารถคำนวณค่าความร้อนเป็นจำนวนเงินได้ดังนี้

$$\begin{aligned} \text{ท่อหุ้มฉนวนหนา 1 นิ้ว สูญเสียความร้อน } & 26.82 \text{ Btu./h.lin.ft.} \\ \text{คิดเป็นความร้อน } & 26.82 \times \frac{100}{30} = 89.40 \text{ Btu./h.lin.m.} \\ \text{คิดเป็นเงิน } & = \frac{89.40 \times 24 \times 300 \times 3.78}{38624 \times 0.80} = 78.74 \text{ บาท/ปี/เมตร} \end{aligned}$$

$$\text{คำนวณใยแก้วหุ้มท่อ} = 92 \text{ บาท/เมตร}$$

$$\therefore \text{เสียค่าใช้จ่ายรวม} = 78.74 + 92 = 170.74 \text{ บาท}$$

ในทำนองเดียวกันสามารถหาค่าใช้จ่ายและค่าความร้อนที่สูญเสียไปของฉนวนหุ้มท่อหนา 1 1/2 นิ้ว และ 2 นิ้ว คำนวณสรุปในตารางที่ 4-5

ตารางที่ 4-5 ค่าความร้อนที่สูญเสียไปเมื่อหุ้มฉนวนกับค่าใช้จ่ายในการหุ้มฉนวนท่อ 1 นิ้ว

หุ้มฉนวนใยแก้ว หนา(นิ้ว)	การสูญเสียความร้อนให้กับอากาศ			ค่าหุ้มฉนวน บาท/เมตร	ค่าใช้จ่าย รวม บาท/ปี/ม.
	Btu./h.lin.ft.	Btu./h.lin.m.	บาท/ปี/เมตร		
1	26.82	89.40	78.74	92	170.74
1 1/2	21.62	72.07	63.48	138	201.48
2	18.84	62.80	55.31	188	243.31

จากตารางที่ 4-5 นี้ การหุ้มฉนวนท่อด้วยใยแก้วหนา 1 นิ้วสูญเสียความร้อนให้กับอากาศแตกต่างจากขนาดอื่นไม่มากนักและเสียค่าใช้จ่ายรวมค่าสุด ดังนั้นจึงเลือกหุ้มฉนวนหนาเพียง 1 นิ้ว

การประหยัดเงินเมื่อหุ้มท่อไอน้ำด้วยฉนวนใยแก้วหนา 1 นิ้ว

ท่อไอน้ำที่มีได้หุ้มฉนวนความร้อนสูญเสียความร้อนให้กับอากาศ

$$= 137 \text{ Btu./h.lin.ft.} \times \frac{100 \text{ m}}{30 \text{ ft}} = 456.67 \text{ Btu./h.lin.m.}$$

ท่อไอน้ำหุ้มฉนวนใยแก้วหนา 1 นิ้วสูญเสียความร้อนให้กับอากาศ

$$= 89.40 \text{ Btu./h.lin.m.}$$

$$\text{การหุ้มฉนวนลดการสูญเสียความร้อน} = 456.67 - 89.40 = 367.27 \text{ Btu./h.lin.m.}$$

$$\text{คิดเป็นน้ำมันเตา} = \frac{367.27 \times 24 \times 300}{38,624 \times 0.80} = 85.58 \text{ ลิตร/ปี/เมตร}$$

$$\text{คิดเป็นเงินค่าน้ำมันเตา} = 85.58 \times 3.78 = 323.49 \text{ บาท/ปี/เมตร}$$

ท่อไอน้ำขนาด 1 นิ้วที่มีได้หุ้มฉนวนมีทั้งหมด 60 เมตร

$$\text{คิดเป็นน้ำมันเตาที่สูญเสีย} = 85.58 \times 60 = 5135 \text{ ลิตร/ปี}$$

$$\text{หรือคิดเป็นเงิน} = 323.49 \times 60 = 19409 \text{ บาท/ปี}$$

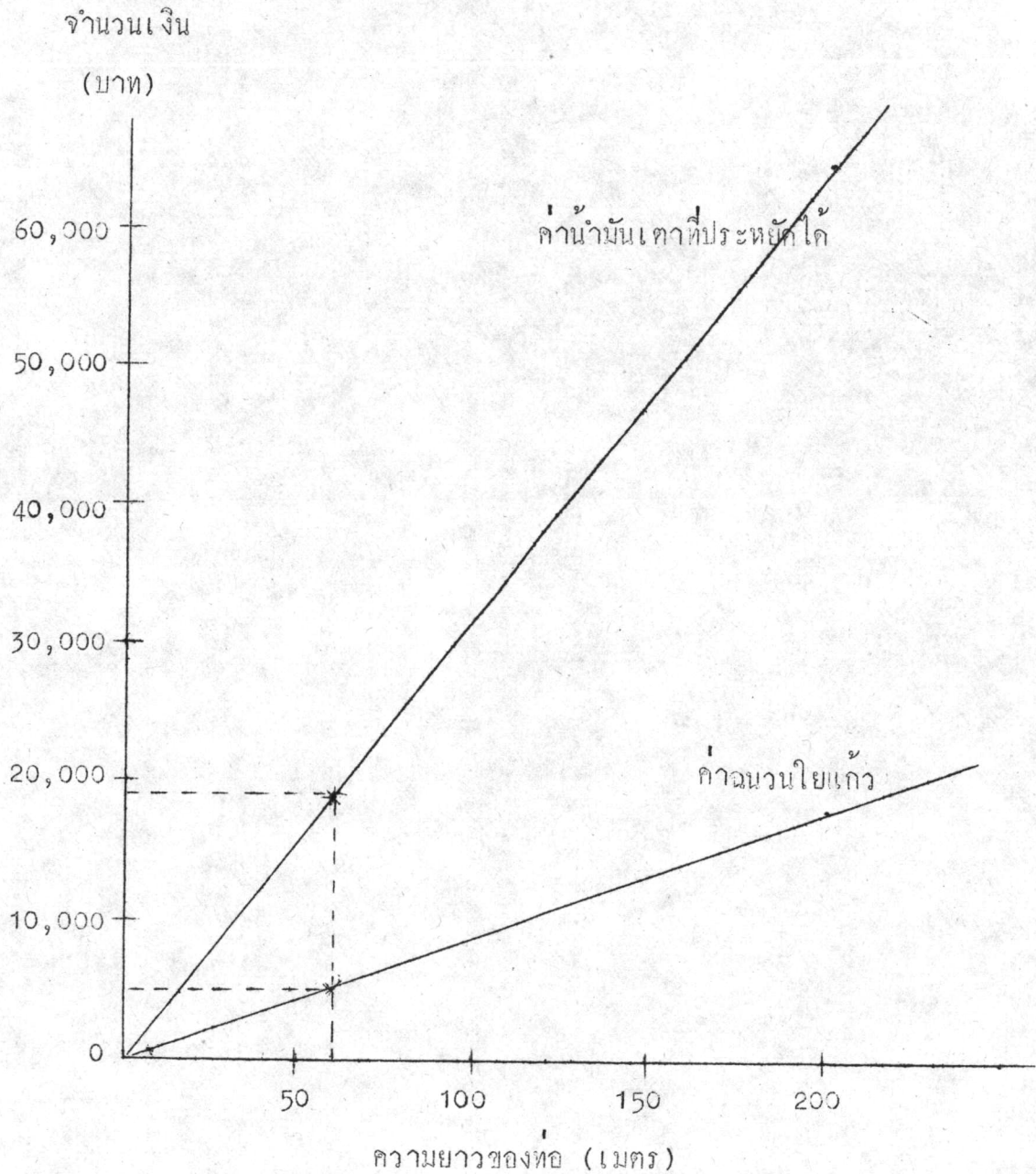
$$\text{ต้องลงทุนค่าฉนวนหุ้มท่อ} = 92 \times 60 = 5520 \text{ บาท}$$

$$\text{ระยะคืนทุน} = \frac{\text{เงินลงทุนเริ่มแรก}}{\text{เงินที่ประหยัดได้รายปี}}$$

$$= \frac{5520}{19409} \times 300 = 85 \text{ วัน}$$

รูปที่ 4-9 เป็นกราฟสรุปค่าน้ำมันเตาที่ประหยัดได้กับค่าฉนวนใยแก้วหุ้มท่อเมื่อหุ้มท่อส่งไอน้ำขนาด 1 นิ้วด้วยฉนวนหุ้มท่อใยแก้วหนา 1 นิ้วที่ความยาวของท่อต่าง ๆ กัน กราฟแสดงให้เห็นว่าการหุ้มท่อด้วยฉนวนทำให้ประหยัดเงินได้มากกว่าการลงทุนเสมอ ท่อที่ยาวการประหยัดก็ยิ่งมาก

รูปที่ 4-9 กราฟแสดงจำนวนเงินค่าน้ำมันเตาที่ประหยัดได้และ
ค่าหุ้มฉนวนท่อของท่อส่งไอน้ำขนาด 1 นิ้ว ด้วยฉนวนใยแก้วหนา 1 นิ้ว



1.2 ท่อส่งไอน้ำขนาด 2 นิ้ว

ท่อส่งไอน้ำขนาด 2 นิ้วในโรงงานแบ่งออกเป็น 2 ตอน คือพวกแรกเป็นพวกที่มีไค้หุ้มฉนวนมีความยาวประมาณ 25 เมตร พวกที่สองเป็นส่วนที่หุ้มฉนวนด้วยแมกนีเซียมมีความยาวประมาณ 30 เมตร

ท่อมิไค้หุ้มฉนวน

ท่อมิไค้หุ้มฉนวนนำไอน้ำอุณหภูมิเฉลี่ย 250°F . อุณหภูมิผิวท่อ 180°F . สามารถคำนวณปริมาณความร้อนที่สูญเสียไปกับอากาศได้ในทำนองเดียวกันกับท่อขนาด 1 นิ้ว คือท่อมิไค้หุ้มฉนวนเสียความร้อนให้กับอากาศ $238.33 \text{ Btu./h.lin.ft.}$ และเมื่อไค้หุ้มฉนวนห่อด้วยฉนวนใยแก้วความหนา 1, 1 1/2 และ 2 นิ้ว ความร้อนที่สูญเสียไปสรุปได้ดังในตารางที่ 4-6

ตารางที่ 4-6 ค่าความร้อนที่สูญเสียไปเมื่อหุ้มฉนวนใยแก้วกับค่าใช้จ่ายในการหุ้มฉนวนท่อ 2 นิ้ว

หุ้มฉนวนใยแก้ว หนา (นิ้ว)	การสูญเสียความร้อนให้กับอากาศ			ค่าหุ้มฉนวน บาท/เมตร	ค่าใช้จ่าย รวม บาท/ปี/ม.
	Btu./h.lin.ft	Btu./h.lin.m.	บาท/ปี/ม.		
1	39.79	132.63	116.82	118	234.82
1 1/2	31.02	103.40	91.07	169	260.07
2	26.17	87.23	76.84	231	307.84
ความร้อนที่สูญเสียเมื่อท่อมิไค้หุ้มฉนวน $749.43 \text{ Btu./h.lin.m.}$					

จากตารางที่ 4-6 นี้ การหุ้มฉนวนห่อด้วยใยแก้วหนา 1 นิ้วสูญเสียความร้อนให้กับอากาศ แตกต่างจากขนาดอื่นไม่มากนักและเสียค่าใช้จ่ายรวมค่าสุด ดังนั้นจึงเลือกหุ้มฉนวนหนาเพียง 1 นิ้ว

การประหยัดเงินเมื่อหุ้มท่อไอน้ำด้วยฉนวนความร้อน

ท่อไอน้ำมีได้หุ้มฉนวนความร้อนสูญเสียความร้อนให้กับอากาศ $749.43 \text{ Btu./h.lin.m.}$

เมื่อหุ้มท่อด้วยฉนวนใยแก้วหนา 1 นิ้วสูญเสียความร้อน 234.82 " "

∴ ลดการสูญเสียความร้อนลง 514.61 " "

คิดเป็นจำนวนน้ำมันเตาที่ประหยัดได้ $= \frac{514.61 \times 24 \times 300}{38624 \times 0.80} = 120 \text{ ลิตร/ปี/ม.}$

คิดเป็นเงินค่าน้ำมัน $= 120 \times 3.78 = 453.60 \text{ บาท/ปี/เมตร}$

ท่อมีความยาว 25 เมตร

คิดเป็นจำนวนน้ำมัน $= 120 \times 25 = 3,000 \text{ ลิตร/ปี}$

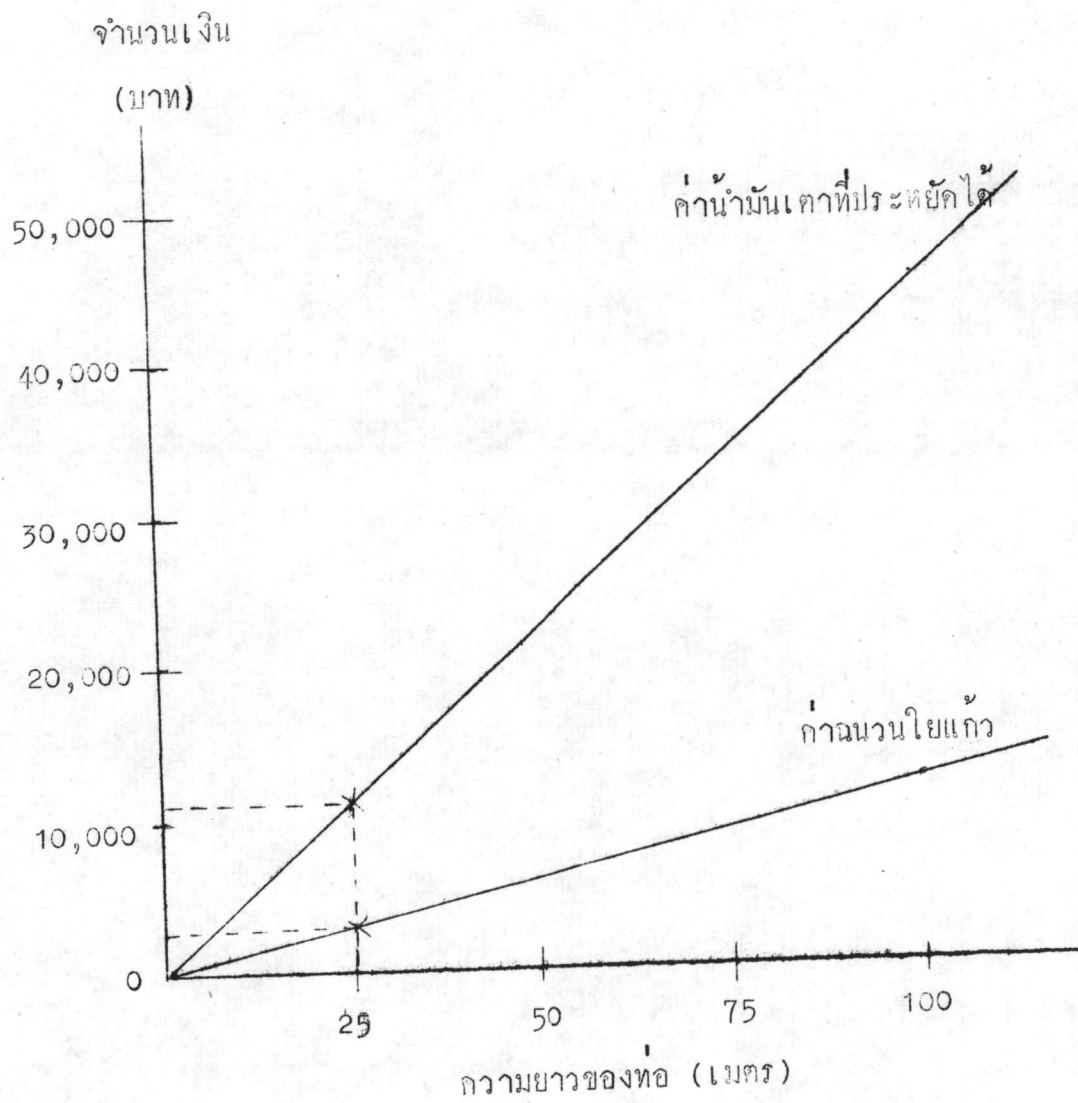
∴ ประหยัดค่าน้ำมันเตาได้ $3000 \times 3.78 = 11340 \text{ บาท/ปี}$

เสียค่าฉนวนหุ้มท่อ $= 118 \times 25 = 2950 \text{ บาท}$

รูปที่ 4-10 เป็นกราฟสรุปค่าน้ำมันเตาที่ประหยัดได้และค่าฉนวนใยแก้วหุ้มท่อ เมื่อหุ้มท่อส่งไอน้ำขนาด 2 นิ้ว ด้วยฉนวนใยแก้วหนา 1 นิ้ว ที่ความยาวของท่อต่าง ๆ กัน กราฟได้แสดงให้เห็นว่าการหุ้มท่อด้วยฉนวนทำให้ประหยัดเงินได้มากกว่าการลงทุนเสมอ

$$\text{ระยะคืนทุน} = \frac{2950}{11340} \times 300 = 78 \text{ วัน}$$

รูปที่ 4-10 กราฟแสดงจำนวนเงินค่าน้ำมันเตาที่ประหยัดได้และ
ค่าหุ้มฉนวนท่อของท่อส่งไอน้ำขนาด 2 นิ้ว ด้วยความยาว 1 นิ้ว





ท่อที่หุ้มฉนวนด้วยแมกนีเซียม

ท่อส่งไอน้ำขนาด 2 นิ้ว ซึ่งหุ้มฉนวนด้วยแมกนีเซียมแล้วมีเส้นผ่าศูนย์กลางรอบนอก 3.688 นิ้ว รัศมีของผิวที่ผิวได้ 130°F. (54.4°C) แมกนีเซียมมี ส.ป.ส. การนำความร้อนเท่ากับ 0.042 หาค่า h_a ได้ = 2.18 คำนวณความร้อนที่สูญเสียให้กับอากาศได้ ในทำนองเดียวกับท่อส่งไอน้ำขนาด 1 นิ้ว โดยใช้ค่า $D_1 = 3.688$ นิ้ว, $D_2 = 2.375$ นิ้ว, $t_s = 250^\circ\text{F.}$, $t_a = 90^\circ\text{F.}$

$$\begin{aligned} \text{ความร้อนที่สูญเสียให้กับอากาศ} &= 74.70 \text{ Btu./h.lin.ft.} \\ &= 249 \text{ Btu./h.lin.m.} \end{aligned}$$

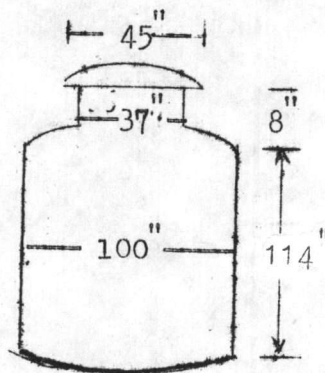
ถ้าหุ้มฉนวนโดยแก้วหนา 1 นิ้วสูญเสียความร้อน 234.82 Btu./h.lin.m.

ความร้อนที่สูญเสียให้กับอากาศระหว่างฉนวน 2 ชนิดนี้ต่างกันไม่มาก ดังนั้นจึงไม่มีความจำเป็นต้องหุ้มฉนวนใหม่

1.3 ชุดหม้อไถ่ความร้อน

ชุดหม้อไถ่ความร้อนประกอบด้วยภาชนะ 2 ใบ คือหม้อต้มและหม้อความร้อน มีลักษณะดังในรูปที่ 3-4 ของบทที่ 3 ซึ่งสเก็ตออกมาเป็นรูปที่ 4-11 และ 4-12

หม้อต้ม



รูปที่ 4-11 หม้อต้ม

หม้อต้มผ้า (รูปที่ 4-11) รัศขนาดโค้งนี้ ฝาหม้อ ϕ 45 นิ้ว ทำด้วยเหล็กหนา $\frac{1.3}{16}$ นิ้ว คอหม้อสูง 8 นิ้ว ϕ 37 นิ้ว ทำด้วยเหล็กหนา $\frac{6}{8}$ นิ้ว ทั้งฝาและคอหม้อมิได้หุ้มฉนวน ส่วนตัวหม้อมี ϕ 100 นิ้ว สูง 114 นิ้ว หุ้มด้วยฉนวนแมกนีเซียหนา 1 นิ้ว ขณะใช้งานอุณหภูมิภายในเฉลี่ย 250°F . อุณหภูมิที่ผิวฝาและคอ 187°F (86°C) ที่ตัวหม้อ 147°F (64°C)

ความร้อนที่หม้อต้มผ้าสูญเสียให้กับอากาศ

ฝาหม้อ

ฝาหม้อมีลักษณะเป็นแผ่นเรียบจึงใช้สูตรในการคำนวณคือ

$$q = u_o A (T_i - T_o) \quad (\text{จากสมการ ค. ในภาคผนวก ง หัวข้อ ก})$$

$$\text{เมื่อ } u_o = \frac{1}{\frac{1}{h_i} + \frac{L_1}{k_1} + \frac{L_2}{k_2} + \frac{1}{h_o}}$$

เนื่องจากฝาหม้อมิได้หุ้มฉนวนจึงมีฉนวนเพียงชั้นเดียว ค่า $1/h_i$ มีค่าน้อยมากจึงตัดทิ้งได้ ส่วนค่า h_o ภายในอาคารมีค่า = $1.65 \text{ Btu./h.ft}^2 \cdot \text{F}$

$$\text{ดังนั้น } u_o = \frac{1}{\frac{L_1}{k_1} + \frac{1}{h_o}}$$

$$L_1 = \text{ความหนาของฝา} = \frac{1.3}{16} \times \frac{1}{12} = \frac{19}{16 \times 12} \text{ ฟุต}$$

$$k_1 = \text{ส.ป.ส. การนำความร้อนของฝาเหล็ก} = 26 \text{ Btu.ft./h.ft}^2 \cdot \text{F}$$

$$\therefore u_o = \frac{1}{\frac{19}{16 \times 12} + \frac{1}{1.65}} = \frac{1}{0.6099}$$

$$A = \text{พ.ท. ของฝาหม้อ} = \frac{22}{7} \left(\frac{45}{12} \right)^2 / 4 = 11.0491 \text{ ft}^2$$

$$T_i = \text{อุณหภูมิภายในของหม้อ } 250^{\circ}\text{F.}$$

$$T_o = \text{อุณหภูมิของอากาศ } 90^{\circ}\text{F.}$$

$$\therefore q = \frac{11.0491 (250-90)}{0.6099}$$

$$= 2899 \text{ Btu./h.}$$

$$\therefore \text{ฉาห้ม้ส้ญ่เส้ยควาห้ร้อน} = 2899 \text{ Btu./h.}$$

คห้ห้ม้

คห้ห้ม้มีล้กษณะเป็นทรงกระบอกจ้งสามารถค้ำนวณควาห้ร้อนที่ส้ญ่เส้ยให้ก้บ
อากาศได้โดยใช้สูตรเหมือนก้บทห้ไอน้ำ ค้ือ

$$q = \frac{\pi (t_s - t_a)}{\frac{2.3}{2 k_c} \log \frac{D_s}{D_1} + \frac{1}{h_a D_1}}$$

โดยที่ $D_1 = 37''$, $D_s = 35.5''$, $h_a = 1.65$, $t_s = 250^\circ\text{F}$, $t_a = 90^\circ\text{F}$

$$\therefore q = 2545 \text{ Btu./h.lin.ft.}$$

$$\text{คห้มีควาห้สูง } 8'' \therefore \text{ส้ญ่เส้ยควาห้ร้อน } 2545 \times \frac{8}{12} = 1697 \text{ Btu./h.}$$

ค้้วห้ม้

ค้้วห้ม้มีล้กษณะเป็นทรงกระบอกเหมือนก้บคห้ห้ม้ มี $D_1 = 100$ นิ้ว,
 $D_s = 97$ นิ้ว และ h_a ของฉนวนแมกนีเซีย = 0.042

$$\text{ได้ } q = 55,566 \text{ Btu./h.}$$

$$\therefore \text{ค้้วห้ม้ส้ญ่เส้ยควาห้ร้อน } 55,566 \text{ Btu./h.}$$

รวมควาห้ร้อนที่ห้ม้ค้้วห้ม้เส้ยให้ก้บอากาศ

ฉาห้ม้	2899	Btu./h.
คห้ห้ม้	1697	"
ค้้วห้ม้	<u>55566</u>	"
รวม	60162	"

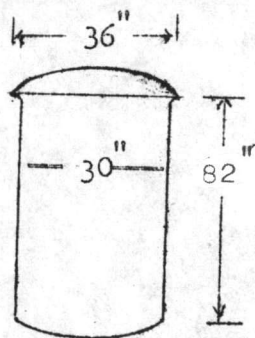
การหุ้มฉนวนหม้อต้มต้มน้ำด้วยใยแก้วชนิดม้วนหนา 2 นิ้ว

ใยแก้วชนิดม้วนมีความหนาเพียงขนาดเดียวคือ 2 นิ้ว เมื่อนำมาหุ้มหม้อต้มต้มน้ำ โดยหุ้มทับฉนวนเดิม ความร้อนที่สูญเสียให้กับอากาศเป็นดังนี้

ฝาหม้อ	260	Btu./h.
คอหม้อ	182	"
ตัวหม้อ (หุ้มฉนวนทับของเดิม)	4131	"
รวม	4573	"

เมื่อหุ้มฉนวนหม้อต้มต้มน้ำด้วยฉนวนใยแก้วจะลดการสูญเสียความร้อนได้
 $= 60,162 - 4,573 = 55,589 \text{ Btu./h.}$

หม้อความร้อน



รูปที่ 4-12 หม้อความร้อน

หม้อความร้อน (รูปที่ 4-12) วัสดุขนาดได้ดังนี้ ฝาหม้อ ϕ 36 นิ้ว ทำด้วยเหล็กหนา $1 \frac{1}{8}$ นิ้ว มีได้หุ้มฉนวน ฉนวนหุ้มที่ผิว 165°F. (74°C) ตัวหม้อมี ϕ 30 นิ้ว หุ้มด้วยฉนวนแมกนีเซียมไฮดรอกไซด์หนา 1 นิ้ว สูง 82 นิ้ว ทำด้วยเหล็กหนา $\frac{5}{8}$ นิ้ว ใช้งานที่อุณหภูมิเฉลี่ย 250°F. ฉนวนหุ้มที่ผิว 147°F. (64°C) กำหนดความร้อนที่สูญเสียให้กับอากาศได้ในทำนองเดียวกับหม้อต้มต้มน้ำ สรุปผลได้ดังนี้

ความร้อนที่สูญเสียให้กับอากาศของหม้อความร้อนปัจจุบัน

ฝาหม้อ	1856	Btu./h.
ตัวหม้อ	<u>3228</u>	"
รวม	5074	"

เมื่อหุ้มหม้อความร้อนด้วยฉนวนใยแก้วชนิดความหนา 2 นิ้ว สูญเสียความร้อนดังนี้

ฝาหม้อ	167	Btu./h.
ตัวหม้อ (หุ้มฉนวนทับของเดิม)	<u>1093</u>	"
รวม	1260	"

ดังนั้นเมื่อหุ้มฉนวนแล้วจะลดการสูญเสียความร้อน

= 5,074 - 1,260 = 3,814 Btu./h.

การประหยัดค่าน้ำมันเตาเมื่อหุ้มฉนวนชุดหม้อเก็บรควยฉนวนใยแก้วหนา 2 นิ้ว

ความร้อนที่ประหยัดได้ของหม้อต้มผ้า	55,589	Btu./h.
" " หม้อความร้อน	<u>3,814</u>	"
รวมประหยัดได้	59,403	"

หม้อเก็บรควยต้มผ้าของโรงงานตัวอย่างมี 2 ชุด แต่ผลิตกันทำงานต้มผ้าได้ 3 ชุดต่อวัน การใช้งานที่อุณหภูมิ 250°ฟ. โดยเฉลี่ยเป็นเวลา ชุดละ 6 ชั่วโมง

∴ คิดเป็นค่าน้ำมันเตาที่ประหยัดได้ = $\frac{59403 \times 3 \times 6 \times 300}{38624 \times 0.80} = 10381$ ลิตร/ปี

= 10381 x 3.78 = 39,240 บาท/ปี

พื้นที่ที่จะต้องหุ้มฉนวนของหม้อต้มผ้า	266.09	ตร.ฟุต
" " หม้อความร้อน	<u>60.45</u>	"
รวมพื้นที่	326.54	"

มีหม้อเกี๋ยงอยู่ 2 ชุด รวมเป็นพื้นที่ทั้งหมด 653.08 ตร.ฟุต

ฉนวนใยแก้วชนิดม้วนความหนา 2 นิ้วตารางฟุตละ 14.00 บาท

∴ ต้องลงทุนค่าฉนวน 653.08x14 = 9143 บาท

ระยะเวลาคืนทุน $\frac{9143}{39240} \times 300 = 70$ วัน

ตารางที่ 4-7 เป็นผลสรุปการประหยัดค่าน้ำมันเตาเมื่อหุ้มฉนวนอุปกรณ์
ความร้อนต่าง ๆ

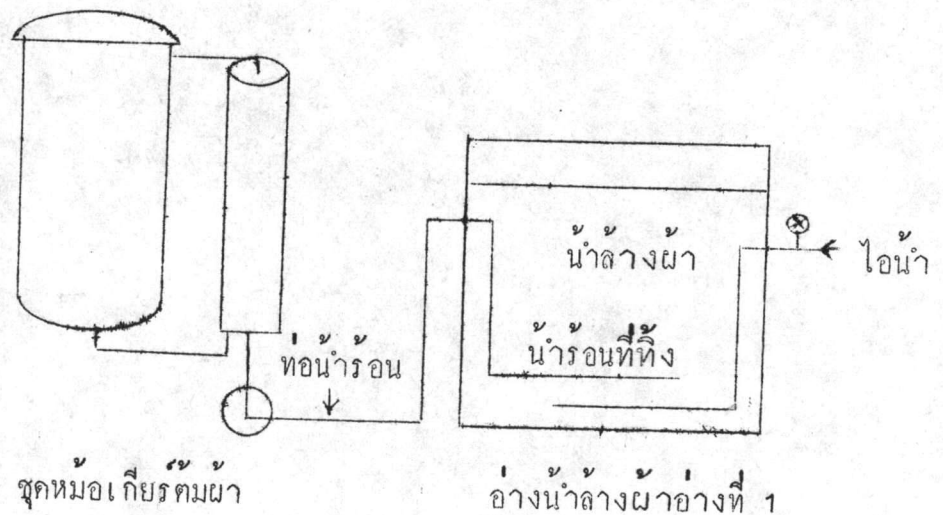
ตารางที่ 4-7 สรุปการประหยัดค่าน้ำมันเตาเมื่อหุ้มฉนวนอุปกรณ์ที่ใช้
ความร้อนชนิดต่าง ๆ และค่าใช้จ่ายในการลงทุนหุ้มฉนวนใยแก้ว

อุปกรณ์	ค่าน้ำมันเตา ที่ประหยัดได้ (บาท/ปี)	ค่าใช้จ่ายในการ หุ้มฉนวนใยแก้ว (บาท)	ระยะเวลาคืนทุน (วัน)
ท่อไอน้ำ 1 นิ้ว	19,409	5,520	85
ท่อไอน้ำ 2 นิ้ว	11,340	2,950	78
ชุดหม้อเกี๋ยง	39,240	9,143	70
รวม	69,989	17,613	เฉลี่ย 76

คิดเป็นค่าน้ำมันเตาที่ประหยัดได้ = $\frac{69,989}{2,774,727} \times 100 = 2.52\%$

2. การนำน้ำร้อนจากการกลั่นตัวของไอน้ำในหม้อไอน้ำมาใช้

น้ำร้อนจากการกลั่นตัวของไอน้ำ (condensate) ในหม้อไอน้ำทิ้งลงท่อระบายน้ำ มีปริมาณเฉลี่ย 860 ลิตรต่อชั่วโมง อุณหภูมิเฉลี่ย 212°F . (100°C) แต่ไอน้ำนี้ไปถ่ายความร้อนให้กับสารเคมีในหม้อ เมื่อวัดความเป็นกรด-ด่างของน้ำร้อนพบว่า เป็นด่างเล็กน้อย (pH ประมาณ 8) แสดงว่ามีสารเคมีรั่วออกมา น้ำร้อนนี้จึงไม่เหมาะที่จะนำไปป้อนเข้าหม้อไอน้ำใหม่ เว้นแต่ว่าจะมีการทำให้เป็นกลางเสียก่อน แต่เมื่อพิจารณาไปที่กระบวนการเมอร์เซอร์ไรส์ ในอ่างล้างผ้าอ่างที่ 1 ต้องใช้น้ำเดือดในการล้างผ้าโดยเปิดไอน้ำโดยตรงลงไป (เครื่องเมอร์เซอร์ไรส์อยู่ในบ่อที่ 3 รูปที่ 3-6) ดังนั้นน้ำร้อนนี้ควรนำมาใช้ในอ่างล้างผ้านี้ได้โดยต่อท่อน้ำร้อนนำน้ำร้อนที่ทิ้งนี้มาใส่ในอ่างระยะทางประมาณ 15 เมตร จะทำให้ลดการใช้ไอน้ำของอ่างลงได้ดังรูปที่ 4-13 แต่คนงานต้องคอยดูว่าน้ำในอ่างล้างน้ำร้อนพอหรือไม่ ถ้าร้อนเกินไปให้ปิดไอน้ำ แต่ถ้าความร้อนลดลงให้เปิดไอน้ำเพิ่มขึ้น โดยดูจากเทอร์โมมิเตอร์ที่ตั้งอยู่ข้างอ่างน้ำ



รูปที่ 4-13 การนำน้ำกลั่นตัวมาใช้

การประหยัดเมื่อนำน้ำร้อนกลับมาใช้

ปริมาณน้ำร้อนที่กลั่นตัวออกมาเฉลี่ย 860 ลิตรต่อชั่วโมง หรือ 860 กิโลกรัม
ต่อชั่วโมง หรือเท่ากับ $860 \times 2.2 = 1892$ ปอนด์ต่อชั่วโมง

ถ้าต้มน้ำที่อุณหภูมิปกติ 90°F. (32°C.) ให้เดือด 212°F. (100°C.)
ต้องเพิ่มความร้อนให้แก่ น้ำ $= 212 - 90 = 122^{\circ}\text{F.}$

น้ำ 1 ปอนด์ทำให้อุณหภูมิเพิ่มขึ้น 1°F. ต้องใช้ความร้อน	1	ปีที่ยู
น้ำ 1892 " " 122 " " =	1892×122	" "
	$= 230824$	" "

หม้อเก็บ 1 ชุด ใช้เวลาต้ม 6 ชั่วโมง วันละ 3 ชุด ปีละ 300 วัน

ดังนั้นจะได้ปริมาณความร้อน $= 230824 \times 6 \times 300$ ปีที่ยู/ปี

น้ำมันเตา 1 ลิตรให้ความร้อน 38,624 ปีที่ยู และเครื่องจักรมีประสิทธิภาพ 80%

\therefore ค่าความร้อนคิดเป็นปริมาณน้ำมัน $= \frac{230,824 \times 6 \times 300}{38,624 \times 0.8} = 40,339$ ลิตร/ปี

คิดเป็นเงิน $= 40,339 \times 3.78 = 152,481$ บาท/ปี

นอกจากได้ความร้อนแล้วยังได้น้ำที่ค่อนข้างบริสุทธิ์อีกจำนวนหนึ่ง

ปริมาณน้ำที่ได้ $= \frac{860 \times 6 \times 300}{1000} = 4,644$ ม³/ปี

น้ำ ลบ.เมตรละ 4 บาท

\therefore คิดเป็นเงิน $4,644 \times 4 = 18,576$ บาท/ปี

รวมเป็นเงินที่ประหยัดได้ $152,481 + 18,576 = 171,057$ บาท/ปี

หรือ 6.16 %

ต้องลงทุนเดินท่อน้ำ 15 เมตร เป็นเงินไม่เกิน 500 บาท ถือว่าน้อยมาก

จึงไม่คิดระยะคืนทุน

สรุปโครงการนํ้ามันเตา

เปลี่ยนเครื่องนํ้ามันเตาเป็น 1500 แรคดูค 1

ประหยัดได้	193,462 บาท = 7.00%
หุ้มนวนอุปกรณ์ความร้อน	
ประหยัดได้	69,989 บาท = 2.52%
นํ้าร้อนที่กลั่นตัวจากไอนํ้ากลับมาใช้ในอ่างล้างนํ้า	
ประหยัดได้	<u>171,057 บาท = 6.16%</u>
รวมประหยัดได้	434,508 บาท = 15.68%
ลงทุนค่านวนโยแกว	17,613 บาท
ค่อท่อไอนํ้าและติดตั้งเทอร์โมมิเตอร์	<u>500 บาท</u>
รวมลงทุน	18,110 บาท

ขั้นตอนที่ 6 การทดสอบและการพิสูจน์
โครงการผลิตไชคาไฟ

การวิเคราะห์หน้าที่พบว่าไชคาไฟทำให้การดูดซึมสีเขียวมากขึ้น เพื่อได้พิจารณาข้อเสนอ ประกอบกับการพิจารณากระบวนการผลิตของโรงงานจึงได้เลือกข้อเสนอข้อที่ 6 และ 7 คือความเข้มข้นของไชคาไฟที่เหมาะสมและไชคาไฟที่ใช้แล้วมาพิจารณาเป็นลำดับแรก ซึ่งคาดว่ามีความลดต้นทุนการผลิตด้านไชคาไฟลงได้มาก

ก. พิจารณาน้ำน้ำล้างผ้าเมอร์เซโรสที่มีไชคาไฟปนอยู่กลับมาใช้ใหม่¹

การทำเมอร์เซโรสคือ การนำผ้าผ่ายไปจุ่มในสารละลายไชคาไฟเข้มข้นภายใต้แรงดึง หลังจากผ้าทำปฏิกิริยากับไชคาไฟแล้วต้องล้างเอาไชคาไฟที่ค้างอยู่บนผ้าออกให้หมด (ดูรายละเอียดในบทที่ 3 หัวข้อที่ 4 เรื่องการทำเมอร์เซโรส) น้ำล้างผ้ามีไชคาไฟเหลืออยู่ ทางโรงงานตัวอย่างได้ทิ้งน้ำส่วนนี้ลงท่อระบายน้ำซึ่งถือว่าเป็นของเสียของโรงงาน จากการนำน้ำทิ้งในส่วนต่าง ๆ มาทำการวัดอุณหภูมิ ปริมาณน้ำทิ้งและปริมาณไชคาไฟที่เหลืออยู่โดยการไตเตรตด้วยกรดเกลือมาตรฐานได้ผลดังนี้

ตารางที่ 4-8 น้ำทิ้งจากเครื่องเมอร์เซโรส

แหล่งน้ำทิ้ง	อุณหภูมิ น้ำทิ้ง (°ซ.)	ปริมาณ น้ำทิ้ง (ลิตร/ชม.)	ปริมาณ ไชคาไฟ (กรัม/ลิตร)	ปริมาณไชคาไฟ ที่ทิ้งต่อชั่วโมง (กิโลกรัม)
บ่อน้ำลน	35	4224	4.6738	19.74
อ่างล้าง 1	77	720	21.7536	15.66
อ่างล้าง 2	65	144	2.7138	0.39
อ่างล้าง 3	35	720	0.8376	0.60

¹ ความเห็นเกี่ยวกับวิทยานิพนธ์ หน้า 118

จากตารางที่ 4-8 พบว่าอ่างน้ำล้าง 2 และ 3 มีโซคาไฟอยู่น้อยจึงไม่นำมาพิจารณา บ่อน้ำล้นและอ่างน้ำล้าง 1 ings โซคาไฟไปรวมกัน 35.40 กิโลกรัม/ชั่วโมง

เครื่องเมอร์เซอร์ทำงานวันละ 18 ชั่วโมง ปีละ 300 วัน

ดังนั้นทั้งโซคาไฟไป $35.40 \times 18 \times 300 = 191,160$ กิโลกรัม/ปี

โซคาไฟที่ทางโรงงานซื้อเป็นแบบของเหลวชั้น 50 โบเม มีเนื้อโซคาไฟ 50% โดยน้ำหนัก ราคา กิโลกรัมละ 4.90 บาท

โซคาไฟที่ting ไปกับน้ำล้างคิดเป็นแบบ 50 โบเม

$$= 191,160 \times \frac{100}{50} = 382,320 \text{ กิโลกรัม/ปี}$$

$$\text{คิดเป็นเงิน} = 382,320 \times 4.90 = 1,873,368 \text{ บาท/ปี}$$

การนำโซคาไฟกลับมาใช้ใหม่

โซคาไฟที่อยู่ในน้ำting มีสีใสและค่อนข้างบริสุทธิ์มีเศษค้ายเจือปนบ้างเล็กน้อย การนำกลับมาใช้ใหม่ทำได้ง่าย โดยการทำให้น้ำting มีโซคาไฟเข้มข้นขึ้นและนำไปผ่านเครื่องกรองก็จะได้โซคาไฟที่สะอาดพอนำกลับมาใช้ใหม่

จากตารางที่ 4-8

แหล่งน้ำting	ปริมาณน้ำting ลิตรต่อชั่วโมง	ปริมาณโซคาไฟ ที่ting กก./ชม.
บ่อน้ำล้น	4224	19.74
อ่างล้าง 1	720	15.66
รวม	4944	35.40

$$\text{ปริมาณโซดาไฟที่ทิ้งเฉลี่ย} = \frac{35,400}{4,944} = 7.16 \text{ กรัมต่อลิตร}$$

โซดาไฟที่จะนำกลับมาใช้ใหม่นี้สามารถนำมาใช้ในกระบวนการเมอร์เซอไรส์ โดยผสมกับโซดาไฟเข้มข้น 50 โบเม่ หรือจะนำไปใช้ในกระบวนการต้มผ้าก็ได้ ซึ่งก็ช่วยลดการใช้โซดาไฟลง

ปกติใช้โซดาไฟในการต้มผ้าเข้มข้น 3-5° โบเม่ ขนาด 6.5 ม³ จำนวน 3 ถึง 4 ตัน
 โซดาไฟในการเมอร์เซอไรส์เข้มข้น 25° โบเม่ จำนวน 6.5 ม³ ตัน
 จากตารางโซดาไฟในภาคผนวก ข. 5° โบเม่ = 32.6 กรัม/ลิตร หรือ 33 กรัม/ลิตร
 น้ำทิ้งโซดาไฟ 7.16 กรัมต่อลิตรจะทำให้เข้มข้นเป็น 33 กรัมต่อลิตร

ต้องลดปริมาณน้ำ

$$\begin{aligned} \text{เนื้อโซดาไฟ 33 กรัมอยู่ในน้ำ} & \quad 1.000 \quad \text{ลิตร} \\ \text{" 7.16 " " " } & = \frac{1.000 \times 7.16}{33} \quad \text{ลิตร} \\ & = 0.217 \quad \text{ลิตร} \end{aligned}$$

ดังนั้นต้องลดปริมาณน้ำจาก 1 ลิตรเหลือ 0.217 ลิตร

การคำนวณหาปริมาณน้ำที่ใช้เพื่อให้ได้เนื้อโซดาไฟกลับมาเท่าเดิม

$$\begin{aligned} \text{เนื้อโซดาไฟ 7.16 กรัมมีน้ำอยู่} & \quad 0.217 \quad \text{ลิตร} \\ \text{" 35400 " " " } & = \frac{0.217 \times 35400}{7.16} \quad \text{ลิตร} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \therefore \text{น้ำที่ปล่อยมาล้างผ้าควรจะเป็น} & \quad 1073 \quad \text{ลิตรต่อชั่วโมง} \\ \text{คิดเป็นปริมาณน้ำ} & = 1,073 \times 18 = 19,314 \quad \text{ลิตรต่อวัน} \\ \text{ลดปริมาณการใช้น้ำ} & = 4,944 - 1,073 = 3,871 \quad \text{ลิตรต่อชั่วโมง} \\ & = 3,871 \times 18 \times 300 = 20,900 \quad \text{ม}^3/\text{ปี} \end{aligned}$$

ถ้า น้ำ 1 ม³ มีค่า 1 บาท

\therefore จะประหยัดเงินค่าน้ำได้ 20,900 บาทต่อปี

การทำให้โซคาไฟในน้ำทิ้งมีความเข้มข้นขึ้น

เมื่อต้องการให้น้ำทิ้งมีโซคาไฟเข้มข้น 5° โโบเม หรือประมาณ 33 กรัม/ลิตร ต้องใช้ น้ำล้างในบ่อน้ำล้นและอ่างน้ำล้าง 1 เพียง 1,073 ลิตรต่อชั่วโมงจึงต้องมีการปรับปรุงการล้างผ้าของเครื่องเมอร์เซอโรสใหม่เป็นดังนี้

เชื่อมอ่างน้ำล้าง 1 และบ่อน้ำล้นเข้าด้วยกันแล้วปล่อยน้ำล้างของอ่าง 1 ลงยังบ่อน้ำล้น เพิ่มปริมาณน้ำของอ่างล้าง 1 จาก 720 ลิตรต่อชั่วโมงเป็น 1,073 ลิตรต่อชั่วโมง ส่วนบ่อน้ำล้นปิดน้ำทั้งหมด เมื่อน้ำไหลลงมาอยู่ในบ่อน้ำล้นซึ่งความเข้มข้นยังไม่ถึงระดับที่ต้องการจะถูกปั๊มไปเป็นน้ำสเปรย์ไปล้างผ้าที่เข้ามาใหม่ ทำให้น้ำนี้มีความเข้มข้นขึ้น เครื่องซักชั้นที่อยู่ใต้ผ้าจะดูดน้ำที่ค้างบนผ้าออก แทนที่จะให้ปล่อยลงมายังบ่อน้ำล้นเหมือนเดิมก็ให้ถูกไปปล่อยยังบ่อพักน้ำ A ที่สร้างขึ้นใหม่ บรรจุได้ 2 m^3 เป็นบ่อซีเมนต์ที่ขุดลงไปใต้ระดับพื้นดินซึ่งทำให้ได้น้ำทิ้งโซคาไฟมีความเข้มข้นตามที่ต้องการ (5° โโบเม) สร้างถังกรองและพักโซคาไฟ B ขนาด 3 m^3 จำนวน 3 ถัง เพื่อกรองโซคาไฟให้สะอาดขึ้นและพักไว้รอการนำไปใช้ต่อไป โซคาไฟที่เก็บไว้นี้สามารถนำไปใช้ในการต้มผ้าได้เลย หรือจะนำไปผสมกับโซคาไฟเข้มข้น (50° โโบเม) เพื่อนำไปทำเมอร์เซอโรสใหม่ก็ได้ รูปที่ 4-14 แสดงผังบริเวณเครื่องเมอร์เซอโรสที่ปรับปรุงใหม่ จากการประเมินราคาค่าก่อสร้างโดยผู้รับเหมาประมาณ 30,000 บาท

การปรับปรุงครั้งนี้ได้โซคาไฟกลับมาก็คิดเป็นเงิน	1,873,368	บาทต่อปี
ประหยัดค่าน้ำ	<u>20,900</u>	บาทต่อปี
รวมเงินที่ประหยัดได้	1,894,268	บาทต่อปี

$$\text{หรือ} = \frac{1,894,268}{2,016,816} \times 100 = 93.92 \%$$

แต่ต้องลงทุนเพิ่มคิดเป็นเงินประมาณ 30,000 บาท

ระยะเวลาคืนทุน

$$\begin{aligned}
 \text{ระยะเวลาคืนทุน} &= \frac{\text{เงินลงทุนเริ่มแรก}}{\text{เงินที่ประหยัดได้ต่อปี}} \\
 &= \frac{30,000}{1,894,268} = 0.0158 \text{ ปี} \\
 &= 0.0158 \times 300 = 5 \text{ วัน}
 \end{aligned}$$

ข. การพิจารณาความเข้มข้นของโซดาไฟที่เหมาะสมในการทำเมอร์เซอไรส์¹

การทดสอบว่าผ้าทำเมอร์เซอไรส์ได้สมบูรณ์หรือไม่ทำได้หลายวิธี วิธีการของ เอเอทีซีซี¹ (AATCC, American Association of Textile Chemists and Colorists) ที่เรียกว่าการหาแบเรียมน์เบอร์เป็นวิธีการหนึ่งที่ใช้ได้ดี และบอกค่าออกมาเป็นตัวเลข (ดูรายละเอียดวิธีการหาแบเรียมน์เบอร์ในภาคผนวก จ.) การทำเมอร์เซอไรส์ได้สมบูรณ์ผ้าจะดูดซึมน้ำได้ดีที่สุด

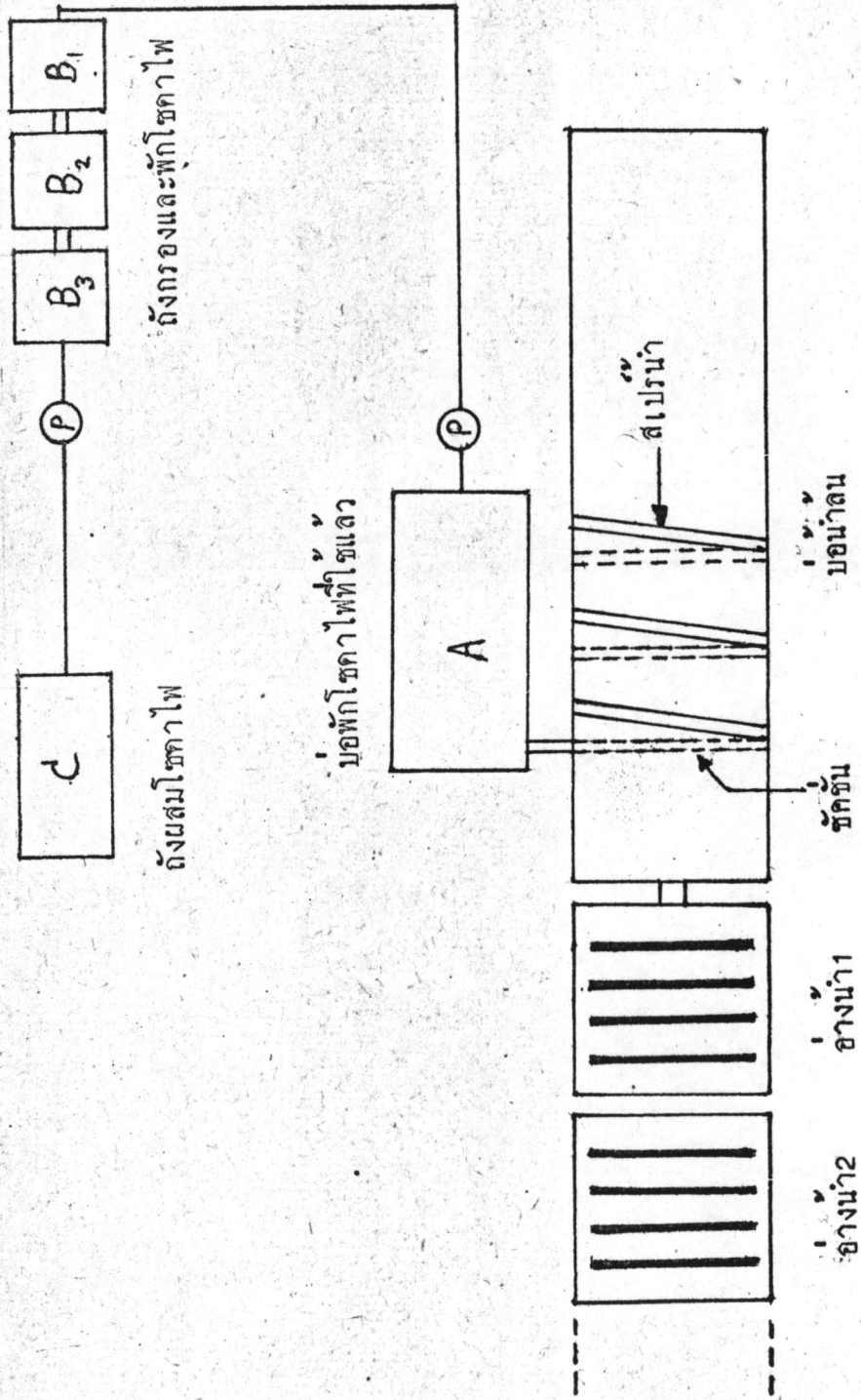
การหาแบเรียมน์เบอร์ในห้องปฏิบัติการโดยใช้โซดาไฟเข้มข้น 8%, 10%, 14%, 16%, 18%, 20%, 25% และ 30% ได้ผลดังในตารางที่ 4-9 และนำผลนี้ไปทำเป็นกราฟได้ดังรูปที่ 4-15

ตามวิธีของเอเอทีซีซีกำหนดค่าแบเรียมน์เบอร์ไว้ดังนี้

ค่าแบเรียมน์เบอร์อยู่ในช่วง	100-105	แสดงว่าไม่มีการเมอร์เซอไรส์
" "	มากกว่า 150	แสดงว่าผ้าทำเมอร์เซอไรส์ ได้สมบูรณ์
" "	อยู่ระหว่าง 106-150	แสดงว่าการทำเมอร์เซอไรส์ ยังไม่สมบูรณ์

¹ ความเห็นเกี่ยวกับวิทยานิพนธ์ หน้า 118

รูปที่ 4-14 ผังบริเวณเครื่องเมอร์เซอร์ที่ปรับปรุงใหม่



ตารางที่ 4-9 ความสัมพันธ์ระหว่างความเข้มข้นของโซดาไฟกับแบเรียมนัมเบอร์

ความเข้มข้นของ โซดาไฟ (%)	ปริมาณของกรรกเกลือ (มล.)	แบเรียมนัมเบอร์
8	21.50	121.10
10	21.45	122.93
14	21.40	124.77
16	20.75	148.62
18	20.20	168.80
20	19.85	181.65
25	19.75	185.32
30	19.60	190.82

หมายเหตุ

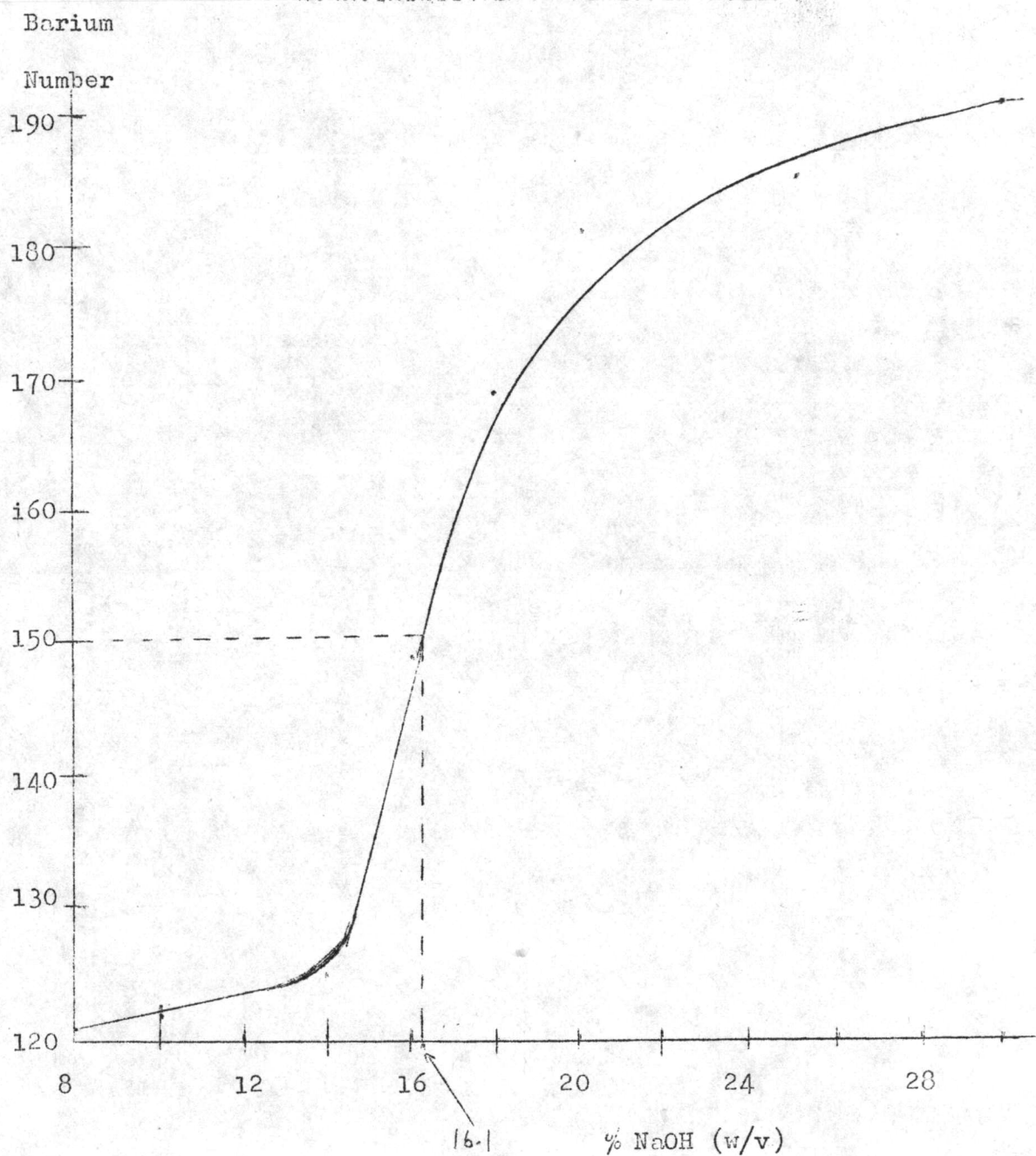
แบลงค์เทสต์ ใช้กรรกเกลือ 24.80 มล.

ผ้าฝ้ายฟอกขาวที่ไม่ได้ทำเมอร์เซอไรส์ใช้กรรกเกลือ 22.075 มล.

จากตารางในภาคผนวก ข. สามารถเปลี่ยนความเข้มข้นของโซดาไฟจากเปอร์เซ็นต์เป็นองศาโบเมได้ดังนี้

ความเข้มข้นของโซดาไฟ			
กรัมต่อลิตร	องศาโบเม	กรัมต่อลิตร	องศาโบเม
80	11.0	180	21.0
100	13.5	200	23.0
140	17.5	250	27.0
160	19.5	300	30.0

รูปที่ 4-15 กราฟความสัมพันธ์ระหว่าง
ความเข้มข้นของโซดาไฟกับแบเรียมไนเตรต



จากกราฟรูปที่ 4-15 ที่แบเรียมนมเบอร์ 150 ใช้โซคาไฟ 16.1% หรือ
ประมาณ 20 โบเม

โรงงานใช้โซคาไฟ 25 โบเม แสดงว่าโรงงานใช้โซคาไฟสูงเกินไป ถ้า
ลดการใช้โซคาไฟให้เหลือ 20 โบเม จะทำให้ลดค่าใช้จ่ายค่านโซคาไฟลง

การประหยัดที่เกิดขึ้นเนื่องจากการลดความเข้มข้นของโซคาไฟในกระบวนการ

เมอร์เซอไรส์

โซคาไฟเข้มข้น 25 โบเม	=	226.4	กรัมต่อลิตร
(การเปลี่ยนค่าความเข้มข้นของโซคาไฟได้จากตารางในภาคผนวก ข)			
โซคาไฟเข้มข้น 20 โบเม	=	166.7	กรัมต่อลิตร
ลดการใช้โซคาไฟ 5 โบเม	=	59.7	กรัมต่อลิตร
1 วันใช้โซคาไฟ 6,500 ลิตร ทำงาน 300 วันต่อปี			
คิดเป็นโซคาไฟที่ลดลง	=	59.7x6,500x300	กรัมต่อปี
	=	$\frac{59.7 \times 6,500 \times 300}{1,000}$	= 116,415 กิโลกรัม/ปี
คิดเป็นโซคาไฟ 50 โบเม (50%) ได้	=	116,415x2	= 232,830 กิโลกรัม/ปี
โซคาไฟ 50 โบเม (50%) ราคา กิโลกรัมละ		4.90	บาท
คิดเป็นเงินที่ประหยัดได้	=	1,140,867	บาท/ปี

การสุ่มตัวอย่างผ้าเมอร์เซอไรส์จากโรงงานมาหาแบเรียมนมเบอร์ได้ 120
แสดงว่าผ้าเมอร์เซอไรส์มาได้ไม่สมบูรณ์แม้จะใช้โซคาไฟเข้มข้นถึง 25 โบเม เมื่อทำ
การตรวจสอบผ้าก่อนเข้าขบวนการเมอร์เซอไรส์พบว่าการซึมน้ำไม่ดี เป็นเหตุให้ผ้า
เมื่อจุ่มลงในโซคาไฟแล้วซึมนอยู่บนผิวผ้าเท่านั้นไม่สามารถซึมเข้าไปถึงภายในเนื้อผ้า จึง
หาแบเรียมนมเบอร์ออกมาได้ต่ำ แสดงว่าการเตรียมผ้ายังไม่ดีพอ ผ้าที่เตรียมมาอย่าง
ดีต้องซึมน้ำได้ภายในเวลา 3 วินาที

เมื่อตรวจสอบขั้นตอนการเตรียมผ้าพบว่าไม่ได้ใช้สารเคมีช่วยในการลอกแป้ง ทำให้ผ้าซึมน้ำยาก การทำความสะอาดผ้าด้วยโซดาไฟจึงทำได้ไม่ดีพอ ถ้าจะใช้สารเคมีช่วยในการลอกแป้ง สามารถทำได้โดยเติมสารเคมีลงในอ่างน้ำที่ใช้ดับเปลวไฟของชั้นการเผาขน ถ้าใช้สารเคมีในการลอกแป้งดังในท้องทดลอง (ดูภาคผนวก จ) ต้องเสียค่าใช้จ่ายดังนี้

สารเอ็นไซม์	1.67	กรัมต่อลิตรราคา กก.ละ 100 บาท = 0.167 บาทต่อลิตร
สนูเทียม	2	กรัมต่อลิตรราคา กก.ละ 32 บาท = 0.064 บาทต่อลิตร
กรคมค	1	มล.ต่อลิตรราคา กก.ละ 25 บาท = 0.025 บาทต่อลิตร
ความร้อน		= 0.020 บาทต่อลิตร
	รวม	0.276 บาทต่อลิตร

∴ เสียค่าใช้จ่ายในการเตรียมสาร 0.276 บาทต่อลิตร

หนึ่งวันใช้ 6,500 ลิตร ปีละ 300 วัน

∴ เสียค่าใช้จ่าย = $0.276 \times 6,500 \times 300$ บาทต่อปี
= 538,200 บาทต่อปี

ดังนั้นถ้าเตรียมผ้าได้ก็สามารถทำเมอร์เซอไรส์ได้สมบูรณ์โดยใช้โซดาไฟเข้มข้นต่ำลง ทำให้ค่าใช้จ่ายรวมประหยัดได้ = $1,140,867 - 538,200$
= 602,667 บาทต่อปี

การที่ใช้โซดาไฟลดจาก 25 โบเม (226.4 กรัมต่อลิตร) เหลือ 20 โบเม (166.7 กรัมต่อลิตร) ทำให้ลดโซดาไฟได้ 59.7 กรัมต่อลิตร หรือเท่ากับลดลง 26.4% ในกรณีนี้น้ำล้างผ้าเมอร์เซอไรส์ที่มีโซดาไฟเหลืออยู่ควรนำกลับมาใช้ใหม่ได้ เมื่อคำนวณการประหยัดโซดาไฟในหัวข้อ ก. ได้แล้ว คาดว่าในหัวข้อ ข. นี้ น้ำล้างผ้าควรจะนำโซดาไฟกลับมาใช้ใหม่ได้เป็น 73.6% ของข้อ ก. คิดเป็นเงิน 1,394,181 บาทต่อปี และต้องลงทุนปรับปรุงอุปกรณ์เป็นเงินสามหมื่นบาทเหมือนข้อ ก.

$$\begin{aligned} \text{รวมประหยัดเงินได้} &= 602,667 + 1,394,181 && \text{บาท/ปี} \\ &= 1,996,848 && \text{บาท/ปี} \end{aligned}$$

$$\text{หรือ} = \frac{1,996,848}{2,016,816} \times 100 = 99 \%$$

ระยะเวลาคืนทุน

$$\begin{aligned} \text{ระยะเวลาคืนทุน} &= \frac{\text{เงินลงทุนเริ่มแรก}}{\text{เงินที่ประหยัดได้ต่อปี}} \\ &= \frac{30,000}{1,996,848} \times 300 = 4.5 \text{ วัน} \end{aligned}$$

หมายเหตุ การที่คำนวณการประหยัดค่าโซดาไฟได้มากเนื่องจากคาดว่าในปี 2523 ทำน้ำได้มากกว่าปี 2522 คือทำน้ำเมอร์เซอร์โรสเฉลี่ยวันละ 18 ชั่วโมงตลอดปี และอีกอย่างหนึ่งค่าโซดาไฟของปี 2523 ก็สูงกว่าของปี 2522 มาก ดังนั้นจึงทำให้ค่าโซดาไฟที่ประหยัดได้มีค่าสูง

สรุปโครงการไฟฟ้า

ก. กระบวนการเมอร์เซโรสปัจจุบันของโรงงานใช้ไฟฟ้าเข้มข้น 25 โบริเมื่อนำน้ำล้างผ้าที่มีไฟฟ้าเหลืออยู่กลับมาใช้สามารถประหยัดเงินได้ 1,894,268 บาทต่อปี หรือ 93.92 % ต้องปรับปรุงกระบวนการผลิตอีกเล็กน้อยลงทุนประมาณสามหมื่นบาท ระยะเวลาคืนทุน 5 วัน

ข. เนื่องจากกระบวนการเตรียมผ้าของโรงงานยังไม่ดีพอ ทำให้ต้องใช้ไฟฟ้าในการทำเมอร์เซโรสสูงเกินจำเป็นทั้งยังได้ผลต่ำ ถ้าปรับปรุงกระบวนการเตรียมผ้าแล้วสามารถลดความเข้มข้นของไฟฟ้าที่ใช้จาก 25 โบริเมือเหลือ 20 โบริเมือ ทั้งยังสามารถนำน้ำล้างผ้าที่มีไฟฟ้าเหลืออยู่กลับมาใช้ใหม่ ทำให้ประหยัดเงินได้ 1,996,848 บาทต่อปี หรือ 99 % ต้องลงทุนปรับปรุงกระบวนการผลิตเหมือนข้อ ก. เป็นเงินสามหมื่นบาท ระยะเวลาคืนทุน 4.5 วัน

นอกจากนี้การนำน้ำล้างผ้าที่มีไฟฟ้ากลับมาใช้ยังช่วยลดค่าใช้จ่ายด้านการกำจัดน้ำเสียได้อีกอีกด้วย ซึ่งค่าใช้จ่ายทางค่านี้นี้ยังไม่สามารถคิดออกมาเป็นตัวเลข เนื่องจากเครื่องกำจัดน้ำเสียของโรงงานยังอยู่ในขั้นทดลองใช้

โครงการย้อมผ้าดำ

การวิเคราะห์หน้าที่พบว่าหน้าที่หลักของย้อมผ้าดำคือย้อมผ้าเป็นสีดำ เมื่อพิจารณาข้อเสนอต่าง ๆ ที่เสนอมานี้ และจากประสบการณ์ของโรงงานที่ได้ทดลองใช้สีชนิดอื่น ๆ ย้อมแล้วมีต้นทุนสูงกว่าการใช้สีซัลเฟอร์ สีซัลเฟอร์ดำที่ใช้อยู่ในปัจจุบันก็เป็นสีที่ผู้ขายเสนอมานี้ใช้ได้ผลดีและราคาถูก จากการสังเกตของผู้ย้อมหลังจากย้อมผ้าเสร็จแล้วเห็นว่าน้ำย้อมยังมีสีค้ำมากน่าจะนำกลับมาใช้ใหม่ได้ ประกอบกับทางทฤษฎีพบว่าสีซัลเฟอร์เป็นสีที่ถูกซึมเข้าไปในผ้าได้ยากทำให้เหลืออยู่ในย้อมปริมาณมาก ดังนั้นจึงพิจารณาข้อเสนอข้อที่ 7 คือการนำน้ำสีที่ใช้แล้วกลับมาใช้ใหม่¹ (ดูคุณสมบัติของสีซัลเฟอร์ได้ในภาคผนวก ฉ)

ก. การย้อมสีซัลเฟอร์ดำในโรงงานตัวอย่าง

โรงงานตัวอย่างใช้เครื่องย้อมแบบจิกเกอร์ ย้อมผ้ายาวม้วนละ 600 หลาหนักประมาณ 68 กิโลกรัม โดยใช้ย้อมและสารเคมีดังนี้

สีซัลเฟอร์ดำ 1	2.0	กก.
สีซัลเฟอร์ดำ 2	1.5	กก.
โซเดียมซัลไฟด์	6.0	กก.
โซดาแอช	1.0	กก.
เกลือแกง	12.0	กก.
อุณหภูมิ	95-100	°ซ.
จำนวนรอบ	8	รอบ
เมื่อย้อมเสร็จแล้วมีน้ำย้อมเหลือ	150	ลิตร
เมื่อทำการย้อมเสร็จแล้วทำการออกซิไดส์ด้วย		
โปตัสเซียมไดโครเมท	0.8	กก.
กรรน้ำส้ม	2.0	ลิตร
แล้วล้างผาจนสะอาด		

¹ ความเห็นเกี่ยวกับวิทยานิพนธ์ หน้า 118

ข. การทดลองย้อมสีซัลเฟอร์ดำในห้องทดลอง

จากแนวความคิดที่ว่าสีซัลเฟอร์ดำมีความสามารถในการถูกซึมติดเส้นใยไม้คีนิก ทำให้มีสีเหลืออยู่ในน้ำย้อมเป็นปริมาณมาก สามารถนำน้ำย้อมที่ย้อมแล้วมาใช้ใหม่โดยเพิ่มสีอีกเพียง 50-75% ของสีเดิม ดังนั้นจึงได้ทำการทดลองย้อมดังนี้

ย้อมผ้าผืนแรก

ใช้ผ้าผ้ายไม้พอกหนัก	5		กรัม
สีซัลเฟอร์ดำ	5	%	ของน้ำหนักผ้า
โซเดียมซัลไฟด์	7.5	%	ของน้ำหนักผ้า
โซดาแอช	1.5	%	ของน้ำหนักผ้า
เกลือแกง	17.5	%	ของน้ำหนักผ้า
อัตราส่วนน้ำ : ผ้า	30:1		
ย้อมที่อุณหภูมิเดือดเป็นเวลา	45		นาที

เมื่อย้อมครบเวลา นำผ้าไปล้างน้ำแล้วออกซิไดส์ด้วย

โปตัสเซียมไดโครเมท	5.0	กรัมต่อลิตร
กรดน้ำส้ม	13.0	กรัมต่อลิตร
อัตราส่วนน้ำต่อผ้า	30:1	
อุณหภูมิห้อง		

เมื่อออกซิไดส์แล้วนำผ้าไปต้มด้วยสารละลายสนุ่ 2 กรัมต่อลิตร ที่อุณหภูมิ
น้ำเดือดเป็นเวลา 15 นาที แล้วนำผ้าไปผึ่งแห้ง



ข้อม้วนผืนที่สอง

นำข้อม้วนของผืนแรกมาเป็นข้อม้วนของผืนที่สอง โดยการเค็มสีลงไปอีก 40% ของสีที่ใช้ข้อม้วนแรก นอกนั้นเค็มเหมือนกับผืนแรกทุกอย่าง เงื่อนไขการข้อม้วนต่าง ๆ เหมือนผืนแรก ทำการทดสอบข้อม้วนเช่นนี้โดยเปลี่ยนเปอร์เซ็นต์ของสีข้อม้วนโดยเค็ม 50, 60, 70 และ 80% ของสีเค็มลงไปในการข้อม้วนแรก ผลการทดสอบปรากฏว่าผ้าที่เค็มสีอีก 70% ลงไปในการข้อม้วนแรกมีความเข้มของสีเท่ากับผืนแรก แสดงว่าเมื่อนำข้อม้วนของผืนแรกมาใช้สามารถลดปริมาณของสีข้อม้วนลง 30%

เนื่องจากเครื่องมือที่ใช้ข้อม้วนในห้องปฏิบัติการใช้อัตราส่วนของน้ำต่อผ้า (30:1) มากกว่าที่ใช้ในโรงงาน (2:1) คาดว่าถ้าข้อม้วนในโรงงานจริงแล้วจะลดปริมาณสีได้มากกว่านี้

ค. การทดสอบข้อม้วนสีซัลเฟอร์ค่าโดยใช้ข้อม้วนครั้งแรกมาใช้ในโรงงานตัวอย่าง

จากการทดลองในห้องปฏิบัติการพบว่าสามารถนำข้อม้วนของสีซัลเฟอร์ค่าที่ใช้แล้วมาใช้ได้อีก สามารถลดปริมาณของสีข้อม้วนครั้งต่อไปได้ 30% จึงได้นำผลการทดลองนี้ไปลองข้อม้วนในโรงงานตัวอย่าง ผ้าผืนแรกได้ข้อม้วนเสร็จแล้วตามสูตรเค็มของโรงงาน ใช้ข้อม้วนที่เหลือมาข้อม้วนผ้าผืนที่ 2 โดยเค็มสีและสารเค็มดังนี้

สีซัลเฟอร์ค่า 1	1.5	กก.
สีซัลเฟอร์ค่า 2	1.0	กก.
โซเดียมซัลไฟด์	4.0	กก.
โซดาแอช	1.0	กก.
เกลือแกง	12.0	กก.

เงื่อนไขการข้อม้วนเหมือนกับผืนแรกทุกอย่าง ผลการข้อม้วนปรากฏว่าผ้าผืนที่สองข้อม้วนได้สีค่าสนิทเหมือนผืนแรก

ดังนั้นการยอมโดยใช้น้ำยอมที่ใช่แล้วมาใช้อีก ลดต้นทุนได้ดังนี้

<u>ลค</u>	สีซีลเพอร์ค่า 1	0.5 กก. x 50 บาท = 25.00 บาท
	สีซีลเพอร์ค่า 2	0.5 กก. x 39 บาท = 19.50 บาท
	โซเดียมซิลไฟค์	2.0 กก. x 10.50 บาท = <u>21.00</u> บาท
	รวม	= 65.50 บาท

ในรอบหนึ่งปียอมผ้าค่าอย่างน้อย 3,200 ม้วน คิดเป็นผ้า 1,920,000 หลา
คิดเป็นเงินที่ประหยัดได้ = 3,200 x 65.50 บาท = 209,600 บาท

$$\text{หรือ} = \frac{209,600}{1,176,278} \times 100 = 17.82\%$$

ง. อุปสรรคที่เกิดขึ้น

ปกติเมื่อยอมผ้าได้สีเข้มตามที่ต้องการแล้ว จะถ่ายน้ำสีทิ้งทิ้งระบายน้ำแล้ว จึงทำการออกซิโคสและล้างผ้าในถังยอมเค็ม แต่เมื่อต้องการเก็บน้ำยอมไว้ ต้องถ่ายผ้าม้วนที่ยอมเสร็จไปออกซิโคสและล้างถังยอมอื่น ทำให้ไม่สะดวกต่อการทำงานและเสียเวลาถ่ายผ้า อุปสรรคนี้แก้ไขได้โดยการสร้างถังเก็บน้ำยอมต่างหาก เมื่อยอมผ้าเสร็จแล้วถ่ายน้ำสีไปเก็บยังถังพัก โดยไม่จำเป็นต้องถ่ายผ้าออกจึงจำเป็นต้องมีการลงทุนเพิ่มขึ้น

จ. การแก้ไขอุปสรรค

เครื่องยอมจิกเกอร์มีอยู่ 16 เครื่อง เมื่อยอมเสร็จแล้วมีน้ำยอมเหลือ
150 ลิตรต่อเครื่อง

$$\text{น้ำยอมที่ต้องถ่ายออกทั้งหมด} = 150 \times 16 = 2,400 \text{ ลิตร หรือ } 2.40 \text{ ม}^3.$$

ชุดบ่อพักน้ำยอมซีเมนต์ A ขนาด $1.5 \times 2 \times 1 = 3 \text{ ม}^3$. ให้ระดับต่ำกว่าพื้นดินโดยมีฝาปิดด้านบนควย ต่อท่อจากถังยอมแต่ละถังให้ไหลลงมารวมกันที่บ่อนี้ น้ำยอมจะไหลลงมายังบ่อนี้โดยแรงดึงดูดของโลก บ่อพักนี้สามารถรับน้ำยอมจากถังยอมได้หมดทั้งชุด

ตั้งถังพักน้ำย้อม B ขนาด 3 ม³.ไว้เหนือบ่อพัก A โดยให้สูงกว่าระดับพื้น 1 เมตร (ถังย้อมสูงจากระดับพื้น 1/2 เมตร) ใช้ปั๊ม P บีบน้ำย้อมจากบ่อพัก A ไปเก็บไว้ในถังพัก B เพื่อเตรียมไว้สำหรับปล่อยลงถังย้อม ต่อท่อจากถัง B ไปยังถังย้อมต่าง ๆ พร้อมทั้งมีวาล์วเปิด-ปิดด้วย เมื่อจะย้อมผ้าแล้วต่อไปจะได้เปิดเอาน้ำย้อมจากถังพัก B ไปใช้ น้ำย้อมไหลไปเองโดยอาศัยแรงดันจากน้ำย้อมในถัง ซึ่งมีระดับสูงกว่าถังย้อม ในถังพัก B นี้ติดตั้งมอเตอร์ M และใบพัด เพื่อกวนน้ำย้อมให้เป็นเนื้อเดียวกัน ฝั่งการติดตั้งอุปกรณ์ได้แสดงไว้ในรูปที่ 4-16 เงินลงทุนประมาณ 2 หมื่นบาท จากการประเมินราคาค่าก่อสร้างโดยผู้รับเหมา

$$\begin{aligned} \text{ระยะเวลาคืนทุน} &= \frac{\text{เงินลงทุนเริ่มแรก}}{\text{เงินที่ประหยัดได้}} \\ &= \frac{20,000}{209,600} = 0.0954 \text{ ปี} \\ &= 0.0954 \times 300 = 29 \text{ วัน} \end{aligned}$$

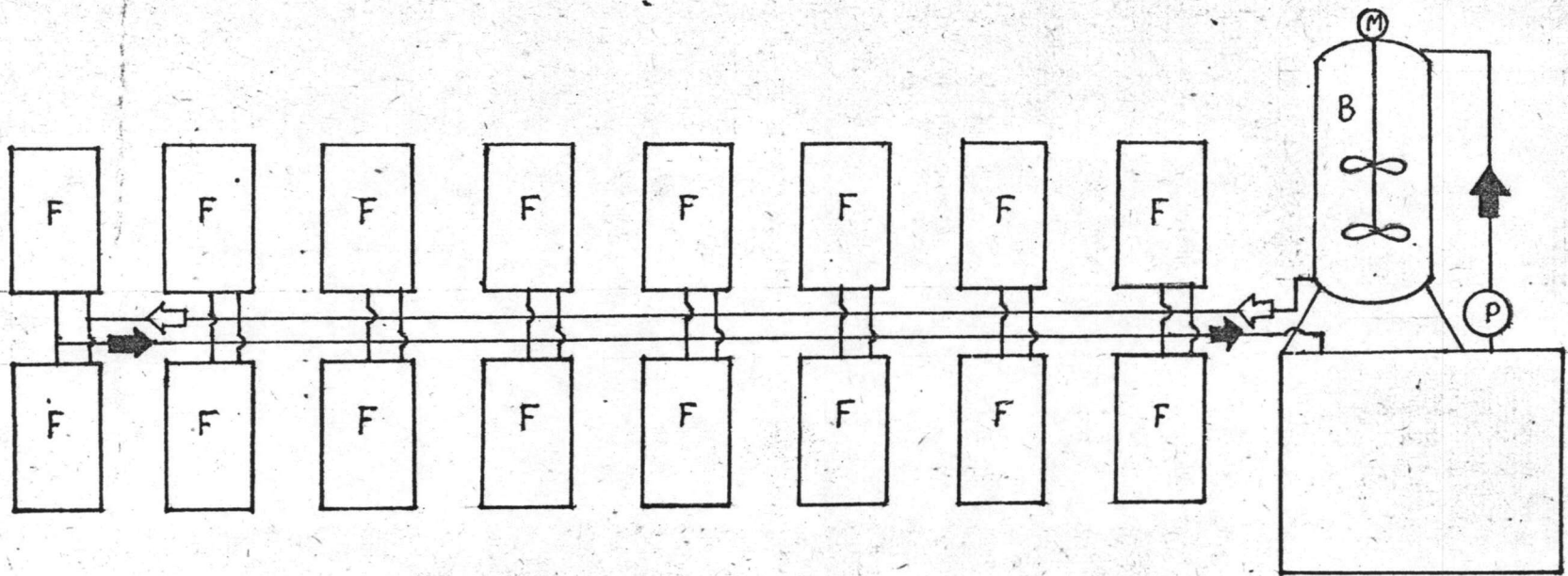
สรุปโครงการสีย้อม

การสร้างถังพักเพื่อเก็บน้ำย้อมกลับมาใช้ใหม่นอกจากทำให้ประหยัดค่าสีและสารเคมีได้ 209,600 บาทต่อปีหรือ 17.82% แล้ว ผลอีกอย่างหนึ่งคือช่วยสภาพแวดล้อมเป็นพิษให้ดีขึ้นด้วย เพราะว่าถ้าน้ำสีไม่ได้เก็บกลับมาใช้ ต้องปล่อยน้ำสีจำนวนนี้ลงในท่อระบายน้ำและไหลลงสู่ลำคลองและแม่น้ำตามลำคับ เป็นปัญหาค่าน้ำเสีย สิ่งแวดล้อมเป็นพิษ ซึ่งค่าเสียหายค่าน้ำนี้ไม่สามารถประเมินออกมาเป็นตัวเลขได้ แม้ว่าขณะนี้ทางโรงงานได้สร้างบ่อพักน้ำเสียแต่ยังอยู่ในขั้นทดลอง ซึ่งต้องเสียค่าใช้จ่ายเพิ่มขึ้นและยังไม่ทราบว่า จะขจัดน้ำเสียได้ผลกี่เปอร์เซ็นต์ ดังนั้นการสร้างถังพักน้ำย้อมเพื่อนำกลับมาใช้ใหม่จึงให้ผล 3 ประการคือ

1. ประหยัดค่าสีและสารเคมี
2. ประหยัดค่าใช้จ่ายในการขจัดน้ำเสียและ
3. ช่วยให้มลภาวะพิษดีขึ้น

รูปที่ 4-16

ผังบริเวณถังย้อมที่ปรับปรุงใหม่



A : บ่อพักน้ำย้อมต่ำกว่าระดับพื้นดิน

B : บ่อพักน้ำย้อมสูงกว่าระดับพื้นดิน

F : ถังย้อม

P : ปั๊มน้ำ

M : มอเตอร์

ขั้นตอนที่ 7

การเสนอผลงาน

โรงงานฟอกย้อมสิ่งทอตัวอย่าง

ผลิตภัณฑ์ น้ำมันเตา

ปริมาณที่ต้องการ 1 ล้านลิตรต่อปี

ปัจจุบัน

ใช้น้ำมันเตาเกรดเอของบริษัทเชลล์ ความหนืด 600 เรควูด 1 เป็นเชื้อเพลิงในการผลิตไอน้ำและส่งไอน้ำไปใช้ในกระบวนการผลิตของโรงงาน

เสนอแนะ

ก. เปลี่ยนใช้น้ำมันเตาเป็นเกรดซี

เปลี่ยนน้ำมันเตาเป็นชนิดเกรดซี ความหนืด 1,500 เรควูด 1 นำมาใช้ โดยไม่ต้องคัดแปลงเครื่องจักร เพียงแต่ต้องอุ่นน้ำมันเตาก่อนเข้าหัวฉีดให้มีอุณหภูมิสูงขึ้นจาก 192°ฟ. เป็น 224°ฟ. ทำให้ประหยัดเงินได้ 193,462 บาทต่อปีโดยไม่ต้องลงทุนเพิ่ม

ข. การหุ้มฉนวนท่อส่งไอน้ำและหม้อไอน้ำด้วยฉนวนใยแก้ว

1. หุ้มท่อส่งไอน้ำขนาด 1 นิ้วด้วยฉนวนใยแก้วหนา 1 นิ้วเป็นระยะทาง 60 เมตร ทำให้ลดการสูญเสียความร้อนของไอน้ำให้กับอากาศคิดเป็นเงิน 19,409 บาทต่อปี เสียค่าหุ้มฉนวน 5,520 บาท ระยะคืนทุน 85 วัน

2. หุ้มฉนวนส่งไอน้ำขนาด 2 นิ้วด้วยฉนวนใยแก้วหนา 1 นิ้วเป็นระยะทาง 25 เมตร ทำให้ลดการสูญเสียความร้อนของไอน้ำให้กับอากาศคิดเป็นเงิน 11,340 บาทต่อปี เสียค่าหุ้มฉนวน 2,950 บาท แต่การลงทุนนี้จะมีระยะคืนทุนเพียง 78 วัน

3. หุ้มชุดหม้อแก๊ว 2 ชุด ค่ายนวนิโย แก้วหนา 2 นิ้ว ทำให้ลดการสูญเสียความร้อนให้กับอากาศคิดเป็นเงิน 39,240 บาทต่อปี เสียค่าหุ้มฉนวน 9,143 บาท ระยะคืนทุน 70 วัน

ค. การนำน้ำร้อนที่กลั่นตัวจากหม้อแก๊วมาใช้

น้ำร้อนที่ได้จากการกลั่นตัวของไอน้ำในหม้อแก๊วสามารถนำมาเป็นน้ำร้อนล่างผ้าของเครื่องเมอร์เซอร์โรสในอ่างล้างที่ 1 ทำให้ลดการใช้น้ำร้อนจากไอน้ำโดยตรง คิดเป็นเงิน 171,057 บาทต่อปี โดยต้องต่อท่อส่งน้ำร้อนเป็นระยะทางประมาณ 15 เมตร คิดเป็นเงิน 500 บาท

รวมประหยัดค่าน้ำมันเตาเป็นเงิน 434,508 บาทต่อปีหรือเท่ากับ 15.68%

สรุป : รายการเสนอแนะการประหยัดค่าน้ำมันเตา

รายการ	เงินที่ ประหยัดได้ (บาทต่อปี)	เงิน ลงทุน (บาท)	ระยะ คืนทุน (วัน)
1. เปลี่ยนเป็นใช้น้ำมันเตาเกรดซี	193,462	-	-
2. หุ้มท่อส่งไอน้ำขนาด 1 นิ้ว ค่ายนวนิโย แก้ว	19,409	5,520	85
3. หุ้มท่อส่งไอน้ำขนาด 2 นิ้ว ค่ายนวนิโย แก้ว	11,340	2,950	78
4. หุ้มชุดหม้อแก๊ว 2 ชุด ค่ายนวนิโย แก้ว	39,240	9,143	70
5. นำน้ำร้อนที่กลั่นตัวจากไอน้ำมาใช้	171,057	500	-
รวม	434,508	18,113	

โรงงานฟอกย้อมสิ่งทอตัวอย่าง

ผลิตภัณฑ์ โซดาไฟ

ปริมาณที่ต้องการ 527,000 กิโลกรัมต่อปี

ปัจจุบัน

กระบวนการผลิตที่ใช้โซดาไฟมากที่สุดคือกระบวนการเมอร์เซอไรส์ ใช้ทั้งหมด
ประมาณ 68%

เสนอแนะ

ก. นำโซดาไฟที่มีอยู่ในน้ำล้างผ้าเมอร์เซอไรส์มาใช้

น้ำล้างผ้าเมอร์เซอไรส์ของอ่างล้างแรกและในบ่อน้ำล้นมีโซดาไฟเหลืออยู่
มาก นำมาทำให้เข้มข้นถึง 5 โยเม่ สามารถนำกลับมาใช้ใหม่ โดยนำมาใช้ใน
กระบวนการต้มผ้าหรือนำมาผสมกับโซดาไฟเข้มข้นกลับมาใช้ในกระบวนการเมอร์เซอไรส์
ใหม่ ทำให้ประหยัดเงินได้ 1,894,268 บาทต่อปี โดยต้องคัดแปลงกระบวนการ
ผลิตเล็กน้อย และสร้างบ่อพักน้ำเป็นเงินประมาณ 30,000 บาท ระยะเวลาคืนทุน
5 วัน

ข. ลดความเข้มข้นของโซดาไฟที่ใช้ในกระบวนการเมอร์เซอไรส์และนำ

น้ำล้างผ้าที่มีโซดาไฟเหลืออยู่กลับมาใช้

เมื่อได้ปรับปรุงกระบวนการเตรียมผ้าให้ดี ในการทำเมอร์เซอไรส์สามารถ
ลดความเข้มข้นของโซดาไฟจาก 25 โยเม่เหลือ 20 โยเม่ และน้ำล้างผ้าที่มีโซดาไฟ
เหลืออยู่ก็ยังสามารถนำกลับมาใช้ได้อีก ทำให้ประหยัดเงินได้ 1,996,848 บาท
เงินลงทุน 30,000 บาทเหมือนข้อ ก. ระยะเวลาคืนทุน 4.5 วัน

สรุป : รายการเสนอแนะการประหยัดค่าโซดาไฟ

รายการ	เงินที่ ประหยัดได้ (บาทต่อปี)	เงิน ลงทุน (บาท)	ระยะเวลา คืนทุน (วัน)
ก. นำโซดาไฟที่มีอยู่ในน้ำล้างผ้า เมอร์เซอโรส (ปัจจุบัน 25 โบเม) มาใช้	1,894,268	30,000	5
ข. ลดความเข้มข้นของโซดาไฟใน กระบวนการเมอร์เซอโรสและนำ โซดาไฟที่มีอยู่ในน้ำล้างผ้ามาใช้ (เสนอ 20 โบเม)	1,996,848	30,000	4.5

โรงงานฟอกย้อมสิ่งทอทั่วเขียง

ผลิตภัณฑ์ สีซัลเฟอร์ค่า

ปริมาณที่ต้องการ 11,000 กิโลกรัมต่อปี

ปัจจุบัน

ใช้สีซัลเฟอร์จากประเทศสาธารณะประชาชนจีนและประเทศโปแลนด์เป็น
สีย้อมผ้าวค่า

เสนอแนะ

นำน้ำย้อมที่ใช้แล้วกลับมาใช้อีก

จากการตรวจสอบพบว่าการย้อมผ้าฝ้ายค่าด้วยสีซัลเฟอร์ น้ำย้อมที่เหลือ
หลังจากย้อมผ้าเสร็จแล้วยังมีสีย้อมเหลืออยู่อีกปริมาณมากสมควรที่จะนำกลับมาใช้ใหม่
จะทำให้ประหยัดค่าสีและสารเคมี 209,600 บาทต่อปี โดยต้องลงทุนสร้างบ่อพักน้ำ
ย้อมที่ใช้แล้วเป็นเงิน 20,000 บาท ระยะเวลาทุน 29 วัน